

This is a digital copy of a book that was preserved for generations on library shelves before it was carefully scanned by Google as part of a project to make the world's books discoverable online.

It has survived long enough for the copyright to expire and the book to enter the public domain. A public domain book is one that was never subject to copyright or whose legal copyright term has expired. Whether a book is in the public domain may vary country to country. Public domain books are our gateways to the past, representing a wealth of history, culture and knowledge that's often difficult to discover.

Marks, notations and other marginalia present in the original volume will appear in this file - a reminder of this book's long journey from the publisher to a library and finally to you.

Usage guidelines

Google is proud to partner with libraries to digitize public domain materials and make them widely accessible. Public domain books belong to the public and we are merely their custodians. Nevertheless, this work is expensive, so in order to keep providing this resource, we have taken steps to prevent abuse by commercial parties, including placing technical restrictions on automated querying.

We also ask that you:

- + *Make non-commercial use of the files* We designed Google Book Search for use by individuals, and we request that you use these files for personal, non-commercial purposes.
- + Refrain from automated querying Do not send automated queries of any sort to Google's system: If you are conducting research on machine translation, optical character recognition or other areas where access to a large amount of text is helpful, please contact us. We encourage the use of public domain materials for these purposes and may be able to help.
- + *Maintain attribution* The Google "watermark" you see on each file is essential for informing people about this project and helping them find additional materials through Google Book Search. Please do not remove it.
- + *Keep it legal* Whatever your use, remember that you are responsible for ensuring that what you are doing is legal. Do not assume that just because we believe a book is in the public domain for users in the United States, that the work is also in the public domain for users in other countries. Whether a book is still in copyright varies from country to country, and we can't offer guidance on whether any specific use of any specific book is allowed. Please do not assume that a book's appearance in Google Book Search means it can be used in any manner anywhere in the world. Copyright infringement liability can be quite severe.

About Google Book Search

Google's mission is to organize the world's information and to make it universally accessible and useful. Google Book Search helps readers discover the world's books while helping authors and publishers reach new audiences. You can search through the full text of this book on the web at http://books.google.com/



Über dieses Buch

Dies ist ein digitales Exemplar eines Buches, das seit Generationen in den Regalen der Bibliotheken aufbewahrt wurde, bevor es von Google im Rahmen eines Projekts, mit dem die Bücher dieser Welt online verfügbar gemacht werden sollen, sorgfältig gescannt wurde.

Das Buch hat das Urheberrecht überdauert und kann nun öffentlich zugänglich gemacht werden. Ein öffentlich zugängliches Buch ist ein Buch, das niemals Urheberrechten unterlag oder bei dem die Schutzfrist des Urheberrechts abgelaufen ist. Ob ein Buch öffentlich zugänglich ist, kann von Land zu Land unterschiedlich sein. Öffentlich zugängliche Bücher sind unser Tor zur Vergangenheit und stellen ein geschichtliches, kulturelles und wissenschaftliches Vermögen dar, das häufig nur schwierig zu entdecken ist.

Gebrauchsspuren, Anmerkungen und andere Randbemerkungen, die im Originalband enthalten sind, finden sich auch in dieser Datei – eine Erinnerung an die lange Reise, die das Buch vom Verleger zu einer Bibliothek und weiter zu Ihnen hinter sich gebracht hat.

Nutzungsrichtlinien

Google ist stolz, mit Bibliotheken in partnerschaftlicher Zusammenarbeit öffentlich zugängliches Material zu digitalisieren und einer breiten Masse zugänglich zu machen. Öffentlich zugängliche Bücher gehören der Öffentlichkeit, und wir sind nur ihre Hüter. Nichtsdestotrotz ist diese Arbeit kostspielig. Um diese Ressource weiterhin zur Verfügung stellen zu können, haben wir Schritte unternommen, um den Missbrauch durch kommerzielle Parteien zu verhindern. Dazu gehören technische Einschränkungen für automatisierte Abfragen.

Wir bitten Sie um Einhaltung folgender Richtlinien:

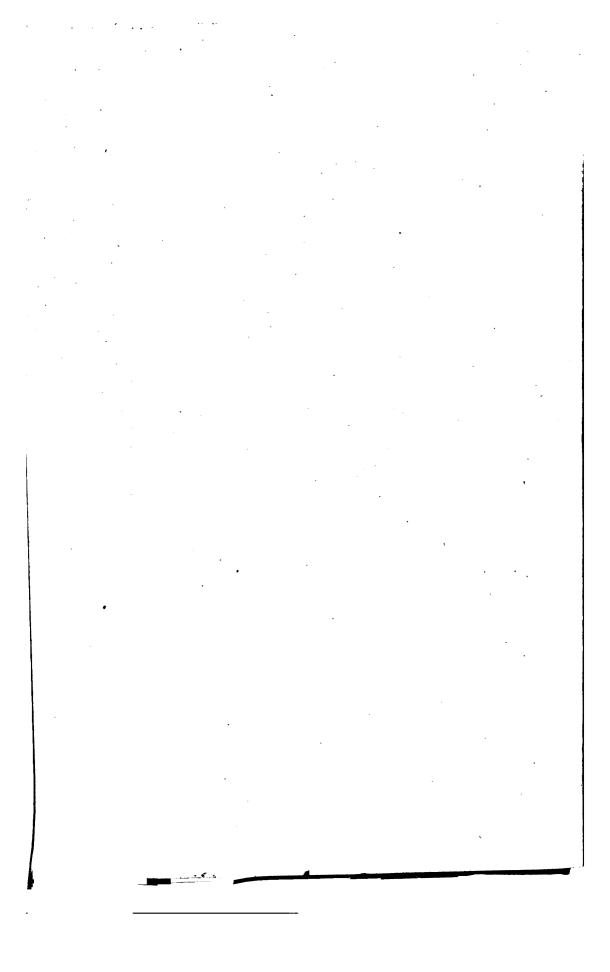
- + *Nutzung der Dateien zu nichtkommerziellen Zwecken* Wir haben Google Buchsuche für Endanwender konzipiert und möchten, dass Sie diese Dateien nur für persönliche, nichtkommerzielle Zwecke verwenden.
- + *Keine automatisierten Abfragen* Senden Sie keine automatisierten Abfragen irgendwelcher Art an das Google-System. Wenn Sie Recherchen über maschinelle Übersetzung, optische Zeichenerkennung oder andere Bereiche durchführen, in denen der Zugang zu Text in großen Mengen nützlich ist, wenden Sie sich bitte an uns. Wir fördern die Nutzung des öffentlich zugänglichen Materials für diese Zwecke und können Ihnen unter Umständen helfen.
- + Beibehaltung von Google-Markenelementen Das "Wasserzeichen" von Google, das Sie in jeder Datei finden, ist wichtig zur Information über dieses Projekt und hilft den Anwendern weiteres Material über Google Buchsuche zu finden. Bitte entfernen Sie das Wasserzeichen nicht.
- + Bewegen Sie sich innerhalb der Legalität Unabhängig von Ihrem Verwendungszweck müssen Sie sich Ihrer Verantwortung bewusst sein, sicherzustellen, dass Ihre Nutzung legal ist. Gehen Sie nicht davon aus, dass ein Buch, das nach unserem Dafürhalten für Nutzer in den USA öffentlich zugänglich ist, auch für Nutzer in anderen Ländern öffentlich zugänglich ist. Ob ein Buch noch dem Urheberrecht unterliegt, ist von Land zu Land verschieden. Wir können keine Beratung leisten, ob eine bestimmte Nutzung eines bestimmten Buches gesetzlich zulässig ist. Gehen Sie nicht davon aus, dass das Erscheinen eines Buchs in Google Buchsuche bedeutet, dass es in jeder Form und überall auf der Welt verwendet werden kann. Eine Urheberrechtsverletzung kann schwerwiegende Folgen haben.

Über Google Buchsuche

Das Ziel von Google besteht darin, die weltweiten Informationen zu organisieren und allgemein nutzbar und zugänglich zu machen. Google Buchsuche hilft Lesern dabei, die Bücher dieser Welt zu entdecken, und unterstützt Autoren und Verleger dabei, neue Zielgruppen zu erreichen. Den gesamten Buchtext können Sie im Internet unter http://books.google.com/durchsuchen.

Library . of the University of Wisconsin





Die Mechanik.

Elementares Cehrbuch

für den Schul- und Selbstunkerricht sowie zum Gebrauch in der Praxis

bearbeitet von

M. Kauenstein, Baurat, Professor an der Baugewerkeschule in Marlsruhe.

Sechste Auflage.

mit 215 Abbildungen.



Stutigart 1904. Arnold Bergsträßer Verlagsbuchhandlung n. nröner. Alle Rechte vorbehalten.

Drud von Carl Grüninger, R. Hofbuchbruderei Bu Gutenberg (Rlett & Hartmann), Stuttgart.

SD .L36

Vorwort.

Das vorliegende "Lehrbuch der Mechanik" schließt sich den in demselben Verlage erschienenen Arbeiten des Verfassers: "Festigkeitslehre" und
"Graphische Statik" an und bildet mit ihnen zusammen ein Ganzes. Es brauchte deshalb bei der Bearbeitung der "Mechanik" auf die Clastizität der festen Körper keine Rücksicht genommen zu werden und kann in bezug auf diese auf des Verfassers "Festigkeitslehre" verwiesen werden.

Die Sinteilung bes Stoffes ist die allgemein übliche; Umfang und Auswahl desselben ist den Bedürfnissen des Unterrichts an technischen Mittelschulen möglichst ausgepaßt, dabei mehr Gewicht gelegt auf praktische Anwendungen als auf rein theoretische Untersuchungen, mit denen erschrungsgemäß benjenigen Technisern, welche ihre Ausbildung auf einer Baugewerkeschule oder einer ähnlichen Anstalt erhalten haben, im allgemeinen wenig gebient ist.

Jedem einzelnen Abschnitte ist eine Reihe von einfachen praktischen Aufgaben nebst ihren Lösungen beigefügt, um die Anwendung der ent= wickelten Formeln zu erläutern und die zum selbständigen Gebrauch der= selben erforderliche Übung und Sicherheit zu erlangen.

Die technischen Mittelschulen mussen bekanntlich wegen ber Kurze ber Studienzeit an ben Fleiß ber Schüler außerordentlich hohe Anforderungen

stellen, und es sind baher passende Lehrbücher schon aus dem Grunde erswünscht, weil sie das sonst übliche, viel Zeit in Anspruch nehmende Diktieren, bezw. die Ausarbeitung der Vorträge überstüfsig machen und mehr freie Zeit zur Sinübung des Lehrstoffes gewähren.

Meinem Kollegen, Prof. Ahrens, welcher so freundlich war, während meiner Erkrankung wieder die Korrekturen zu besorgen, spreche ich an dieser Stelle meinen besonderen Dank aus.

So möge benn das vorliegende Lehrbuch zur Erleichterung bes Unterrichts in der Mechanik für den Lehrer sowohl wie für die Schüler beitragen.

Rarlsruhe, Januar 1904.

R. Lauenstein.

In hast.

	and the second s	
	<u> </u>	eite
Abschnitt I.	Grundbegriffe der Mechanik	1
	§ 1. Ginleitung	1
	§ 2. Allgemeine Gigenschaften ber Körper	2
	§ 3. Bon ben geometrischen Bewegungen ber Körper	3
	1. Ginfache Bewegungen	3
	2. Zusammengesette Bewegungen	9
	3. Relative (scheinbare) Bewegung	12
	§ 4. Phyfitalifche Grundgefete	13
	1. Das Gesetz ber Trägheit	13
	, v v ,	14
	· ·	16
		17
		21
Ministration of the state of th	Die Lehre vom Gleichgewicht ber auf einen feften Rörper	
110/4/1111 11.		27
		27
	0	30
	§ 8. Zusammensetung mehrerer in berselben Gbene wirkenber Kräfte	00
	mit verschiedenen Angriffspunkten	32
	§ 9. Vom Schwerpunkt	
	6	40
		40
	3. Schwerpunkte von Körpern	
	§ 11. Umbrehungsflächen und Umbrehungsförper (Gulbiniche Regel)	
	§ 12. Biberstände fester Stützpunkte	
	1. Gin Stütpunkt	
	2. Zwei Stüspunkte	
	3. Die Standfestigkeit (Stabilität) ber Körper	
-	§ 13. Bleichgewicht zweier fich gegenseitig ftugenber belafteter Stabe	
		67
		68
	2. Das Bellrab	
		-

Inhalt.

			Seite
		3. Die Rolle	77
		4. Die schiefe Chene	82
		5. Die Schraube	85
		6. Der Reil	87
	§ 15.	Die Reibungswiderstände	88
		1. Gleitende Reibung	89
		2. Zapfenreibung	90
		3. Rollende Reibung ober Balzungswiderstand	93
		4. Ketten= und Seil=Biegungswiderstand	96
	§ 16.	Die einfachen Maschinen mit Berücksichtigung ber Reibungen	101
	•	1. Der Hebel	101
		2. Das Wellrad	101
		3. Die Rolle	102
		4. Die schiefe Chene	104
		5. Die Schraube	106
	•	6. Der steil	109
	§ 17.	Die Reibungsräber	113
	§ 18.	Die Riemenscheiben	117
	§ 19.	Die Banbbremsen.	120
	8 10.	Die Sunddienigen	120
OTE STATE TIT	æ;•	Lehre von ber Bewegung fefter Rorper mit Rudficht	
20 jujuut 111	. 216	auf ihre Ursachen (Dynamik fester Rörper)	101
			121
	§ 20.	Bewegung auf ber schiefen Gbene	121
	§ 21.	Wurfbewegung	123
	§ 22.	Gleichförmige Kreisbewegung (Zentripetalkraft)	126
	§ 23.	Geradlinig schwingende Bewegung	128
	§ 24.	Das Pendel	130
	§` 25.	Bom Trägheitsmoment	136
	§ 26.	Bom Stoße ber Körper	138
		1. Geraber, zentraler Stoß vollkommen unelaftischer Körper	138
		2. Gerader, zentraler Stoß vollfommen elaftischer Rörper .	140
		3. Schiefer, zentraler Stoß	142
Abschnitt IV.	Die	Lehre vom Gleichgewicht (Statif) tropfbar fluffiger	
		Körper	145
	§ 27.	Unterschied zwischen festen und fluffigen, zwischen tropfbar	
	3	flüssigen und gaßförmigen Körpern	145
	§ 28.	Bafferbrud ohne Berudfichtigung ber Schwerfrafte (hnbro-	110
	3 20.	ftatischer Druck)	146
	§ 29.	Banbstärke von Röhren	149
	§ 25. § 30.	Ginfluß ber Schwerkräfte. Druck auf Gefäßwandungen	151
	§ 31.	Auftrieb. Wirkliches, spezifisches, scheinbares Gewicht	153
	§ 32.	Busammenhängenbe (kommunizierenbe) Röhren	157
OFFER ALL TO	01.0	. K	
Holdmitt V.	2016 2	lehre von der Bewegung (Dynamik) tropfbar flüssiger	450
		Rörper	158
	§ 33.	Ausfluß des Waffers aus Gefäßen	158
	§ 34.	Hydraulischer Drud	164

Inhalt.	VII					
a or on a construct on the	Seite					
§ 35. Bewegung des Wassers in Röhren						
§ 36. Bewegung bes Wassers in Kanälen						
§ 37. Stoß des Wassers	171					
Abichnitt VI. Die Lehre bom Gleichgewicht gasförmiger Rörper						
(Merostatik)	173					
§ 38. Allgemeine Gesetze	173					
§ 39. Druck der atmosphärischen Lust. Barometer. Manometer .	173					
§ 40. Die Gesetze von Mariotte und Cap-Lussac	176					
§ 41. Barometrische Höhenmessung	179					
§ 42. Auftrieb der Luft. Steigkraft und Steighöhe des Luftballons	180					
§ 43. Anwendungen des Luftdruckes						
1. Der Heber	182					
2. Der Heronsball	182					
3. Die Saugpumpe	183					
4. Die Druckpumpe	184					
.5. Die Feuerspriße	184					
6. Die Luftpumpe	187					
Abichnitt VII. Die Lehre von ber Bewegung gasförmiger Rörper						
(Aerobynamik)						
§ 44. Ausfluß der Luft						
§ 45. Bewegung der Gase in Rohrleitungen						
§ 46. Wiberstand der Flüssigkeiten gegen bewegte feste Körper	191					
An han g.						
Tabelle der Reibungskoeffizienten	194					
Tabelle der spezifischen Gewichte	195					
Tabelle der Fallhöhen und Endgeschwindigkeiten	197					
Tabelle der trigonometrischen Zahlen	199					
Tabelle ber Logarithmen der Zahlen 1 bis 1200						

•

Abschnitt I.

Grundbegriffe der Mechanik.

§ 1.

Einleitung.

Die Mechanik handelt von den Kräften und den Bewegungen (ober Bewegungsänderungen), welche durch dieselben bewirkt werden.

Die Kräfte selbst sind uns unbekannt, wir können nur deren Wirkungen auf die Körper wahrnehmen. Kraft läßt sich zwar erklären als Ursache der Bewegung (ober Bewegungsänderung); damit ist aber das eigentliche Wesen der Kraft noch nicht festgestellt. Den Ursprung der Kraft bildet immer ein Körper, die Wirkung der Kraft sehen wir an einem anderen Körper, welcher durch dieselbe bewegt oder in seiner Bewegung geändert wird. In bezug auf den ersten Körper ist daher die Kraft als Wirkung, in bezug auf den zweiten als Ursache der Bewegung aufzusassen. Man versteht also unter "Kraft" die Wirkung eines Körpers auf die Bewegung eines anderen.

Gerät ein ruhender Körper unter Einwirkung einer Kraft nicht in Bewegung, so läßt sich dies badurch erklären, daß Gegenkräfte vorhanden sind, oder daß die Kraft nicht groß genug ist, die Widerstände, welche sich der Bewegung des Körpers entgegensehen, zu überwinden.

Die zu betrachtenden Körper können sich daher im Zustande der Ruhe (im Gleichgewichte) oder der Bewegung befinden. Die Körper selbst können ferner fest, tropsbar stüssig oder gasförmig sein, wonach sich für die gesamte Mechanik folgende Einteilung ergibt:

- 1. Die Lehre vom Gleichgewicht und von der Bewegung fester Körper.

Allgemein wird die Lehre vom Gleichgewicht mit Statik, die Lehre von der Bewegung mit Dynamik bezeichnet.

Lauenftein, Mechanif. 6. Mufl.

§ 2.

Allgemeine Eigenschaften der Körper.

Wir nehmen mit unseren Sinnen Materie ober Stoff wahr. Die Menge ber im Weltenraume vorhandenen Materie ist unveränderlich.

Begrenzte Materie nennen wir einen Körper; ben Raum, ben berselbe ein= nimmt, sein Volumen, die Menge der in ihm enthaltenen Materie seine Masse. Die Körper besitzen folgende allgemeine Eigenschaften:

1. Räumliche Ausbehnung nach Länge, Breite und Sobe.

Als Längenmaß dient das Meter (der zehnmillionste Teil eines Erdquadranten) ober bessen Unterabteilungen (Zentimeter, Millimeter).

- 2. Undurchdringlichkeit ober das Behaupten des eigenen Raumes; b. h. der von einem Körper erfüllte Raum kann nicht gleichzeitig von einem anderen Körber erfüllt fein.
- 3. Schwere. Die Körper haben vermöge der Anziehungsfraft der Erde (ber Schwerkraft) das Bestreben, sich deren Mittelpunkt zu nähern, sie üben infolgebessen auf eine Unterlage einen Druck aus, welcher das Gewicht des Körpers genannt wird.

Als Gewichtseinheit bient das Kilogramm, d. i. das Gewicht eines Kubikbezimeters reinen bestillierten Wassers von 4° C.

Die Richtung, in welcher sich ein frei fallender Körper bewegt, heißt lotrecht ober vertikal, eine darauf winkelrechte Linie ober Ebene wagerecht ober horizontal.

- 4. Teilbarkeit. Jeber Körper ist teilbar. Die mechanisch kleinsten Teilchen, aus benen ein Körper besteht, heißen Moleküle (Massensteilchen); biese können chemisch aber noch aus mehreren Atomen zus sammengesetzt sein.
- 5. Porosität. Das Bolumen eines Körpers wird von dem Materiale nicht stetig erfüllt, es sind stets Zwischenräume oder Poren vorhanden, die bei einigen Körpern (z. B. beim Schwamm) schon mit blogem Auge, bei anderen dagegen nur mit hilfe des Mikroskopes wahrnehmbar sind.

Gine unmittelbare Folge ber Porofität ift die Zusammendrücks barkeit und Ausdehnbarkeit der Körper. Diese Gigenschaften zeigen sich am deutlichsten bei den Gasen, am unvollkommensten bei den tropfbar-flüssigen Körpern.

- 6. Kohäsion nennt man die gegenseitige Anziehung der sich berührenden einzelnen Teilchen eines und desselben Körpers. Die Kohäsion äußert sich bei den festen Körpern in dem Widerstande, welchen diese der Trennung oder Verschiedung ihrer Teile entgegensehen (Festig=teit); bei den slüssigen Körpern in dem Bestreben, Kugelgestalt anzunehmen (Regentropsen).
- 7. Abhäfion ift die gegenseitige Anziehung der sich berührenden einzelnen Teilchen zweier verschiedener Körper. Die Abhäsion läßt sich

3. B. beobachten, wenn man zwei forgfältig abgeschliffene Metallplatten aneinander brückt und sie darauf zu trennen sucht oder wenn man eine ins Wasser getauchte ebene Blatte lotrecht abhebt.

Auf ber Abhäfton beruhen die Erscheinungen der Kapillarität oder Haarröhrchenanziehung. Es ift dies die Gigentümlichkeit enger Röhren und Kanäle, in eine Flüssigkeit eingetaucht, diese an ihren Wänden emporzuziehen und sie dis über den Spiegel der äußeren Flüssigkeit aufsteigen zu lassen.

Diese Erscheinung zeigt sich aber nur bei solchen Flüssigkeiten, bei benen die Kohäsion ber einzelnen Teilchen geringer ist als die Abhäsion zwischen der Flüssigkeit und dem eingetauchten Röhrchen (benetzende Flüssigkeiten im Gegensatzu nicht benetzenden Flüssigkeiten); z. B. steht Wasser in einem Glasröhrchen über, Quecksilber dagegen unter dem äußeren Flüssigkeitesspiegel.

8. Clastizität nennt man die Fähigkeit eines Körpers, seine ursprüngs liche, aber durch äußere Kräfte veränderte Form nach Aufhören der Kraftwirkung wieder anzunehmen.

Bis zu einem gewissen Grade sind alle Körper elastisch, einen vollkommen elastischen Körper gibt es jedoch nicht; ebensowenig aber auch einen vollkommen unelastischen Körper.

§ 3.

Von den geometrischen Bewegungen der Körper.

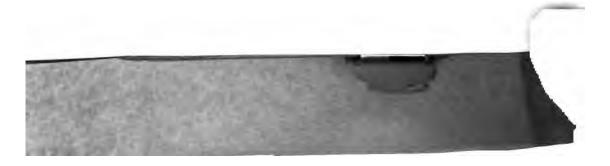
Bei der Bewegung der Körper finden Ortsänderungen und zugleich Zeitsänderungen statt; es sind baher die Beziehungen, welche zwischen den zurückgelegten Wegen und den dabei verstoffenen Zeiten bestehen, zu entwickeln. Dabei sollen zunächst die Ursachen der Bewegung, also die Kräfte, unberücksichtigt bleiben.

Die Bewegung eines Körpers bestimmt sich aus der im allgemeinen versschiedenen Bewegung seiner einzelnen Punkte. Da es dei fortschreitenden Bewegungen in vielen Fällen aber nur auf die Bewegung des Körpers im großen und ganzen ankommt, so kann der Einfachheit wegen in allen solchen Fällen der sich bewegende Körper als Massenpunkt (materieller Punkt) behandelt werden, d. h. als geometrischer Punkt, in welchem die Masse des Körpers verseinigt gedacht wird.

1. Einfache Bewegungen.

Man unterscheibet geradlinige und krummlinige, ferner gleich = förmige und ungleichförmige Bewegungen.

Gine gleichförmige Bewegung (sie möge geradlinig oder krummlinig fein) ist eine folche, bei welcher in gleichen Zeiten gleiche Wege zurückgelegt werden, so daß sich die zurückgelegten Wege zueinander verhalten, wie die dabei



verfloffenen Zeiten. Der in ber Zeiteinheit (1 sec) zurudgelegte Weg heißt bie Gefchmindigkeit.

Bezeichnet man die Geschwindigkeit mit c, die Zeit, in welcher der Weg s zurückgelegt wird, mit t, so ist:

ber Weg, welcher in 1 sec zurückgelegt wirb
$$=$$
 c $_{''}$ $_{$

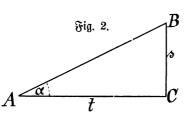
ober in Worten:

Beg = Gefdwindigfeit X Zeit.

Fig. 1.

Da der Weg s hier als Produkt zweier Fakstoren c und t erscheint, so kann derselbe graphisch dargestellt werden als Rechteck, dessen Grundlinie — t und dessen Höhe — c ist (Fig. 1).

Die Gl. 1) läßt sich auch schreiben:



$$c=\frac{s}{t}$$

Danach erscheint, wenn man in einer anderen graphischen Darstellung (Fig. 2) die Beiten als wagerechte, die Wege als lotrechte Strecken aufträgt, die Geschwindigkeit e als Tangente des Winkels a, den die Gerade AB mit der Zeitlinie AC einschließt.

Aus der größeren oder geringeren Neigung der Geraden AB erkennt man die größere oder geringere Geschwindigkeit der Bewegung. Gine stark geneigte Linie AB bezeichnet eine schnellere, eine flach geneigte Linie AB eine Langsamere Bewegung. Gine abwärts statt auswärts geneigte Gerade würde eine Bewegung mit negativer Geschwindigkeit, also eine rückläusige Bewegung darstellen. Gine

8 ig. 3.

A 65 km

O 34 km

R 24 km

K gh. a c 9h.

Berabe, welche ber Beit=

linie parallel läuft ($\alpha = \Re u$ ll) bezeichnet ben Ruhezustand.

In dieser Weise sind 3. B. die graphischen Fahr= pläne der Eisenbahnen an= gefertigt. Der in Fig. 3 durch die gebrochene Linie ab dargestellte Personen= zug fährt 8¹⁵ von Karls= ruhe (K) ab, kommt 8⁵¹ nach Nastatt (R), hat dort Aufenthalt bis 9⁵¹, er= reicht Oos (O) um 912, verweilt bort 14 Minuten und fahrt um 926 weiter nach Appensweier (A), woselbst er 1019 eintrifft.

Der von Karlsruhe um 8°2 abgehende Schnellzug od, bessen größere Geschwindigsteit aus der stärkeren Neigung hervorgeht, fährt in Rastatt ohne Aufenthalt durch, erreicht Oos um 91°, überholt dort den Personenzug, indem er schon 9°2 weiterfährt und um 947 in Appenweier ankommt.

Führt der Körper eine geradlinig fortschreitende Bewegung aus, so sind die Bewegungen seiner sämtlichen Punkte ebenfalls geradlinig fortschreitend. Dreht sich aber der Körper um eine feste Achse, mit welcher er unveränderlich verbunden ist, so beschreibt jeder außerhalb dieser Achse liegende Punkt des Körpers einen Kreis, dessen Mittelpunkt die Achse bildet und dessen Gbene auf dieser winkelrecht steht. Ist die Drehung des Körpers und folglich jedes Punktes desselben in seinem Kreise gleichförmig, so ist nach Gl. 1) die Geschwindigkeit eines in der Entsernung r von der Drehachse besindlichen Punktes:

ober wenn die Anzahl der Umdrehungen in der min mit n bezeichnet wird:

Bei ber veränderlichen Bewegung werden in gleichen Zeiten ungleiche Wege zurückgelegt, die Geschwindigkeit ändert sich daher in jedem Augenblick. Trothem kann auch bei einer solchen Bewegung von der Geschwindigkeit in einem bestimmten Zeitpunkte die Rede sein. Man versteht darunter den Weg, welchen der sich bewegende Körper in der nächstfolgenden Sekunde zurücklegen würde, wenn er sich von jenem Zeitpunkte an gleichmäßig fortbewegte.

Die Geschwindigkeitsänderung kann bei der veränderlichen Bewegung wieder gleichförmig oder ungleichförmig sein, wonach man gleich förmig veränderte und ungleichförmig veränderte Bewegungen unterscheidet. Auf die letzteren gehen wir nicht näher ein.

Gine gleichförmig veränderte Bewegung ist eine solche, bei welcher sich die Geschwindigkeit in gleichen Zeiten um gleiche Größen ändert. Die in der Zeiteinheit (1 sec) erfolgende

Die Berzögerung fann als negative Beschleunigung angesehen werben.

Bezeichnet man die Beschleunigung mit p, die Anfangsgeschwindigkeit mit c, die nach t Sekunden erlangte Endgeschwindigkeit mit v, so ist:

die Geschwindigkeit nach 1 sec
$$= c+p$$
 , $= c+2p$, $= c+2p$ algemein , , , , $= c+pt$ also:



woraus sich für die Beschleunigung p ber Ausbruck ergibt:

Die gleichförmig beschleunigte Bewegung läßt sich in ähnlicher Beise, wie in Fig. 1 bei ber gleichförmigen Bewegung geschehen ift, graphisch barftellen burch

Fig. 4, in welcher AB = t, AD = c, BC = v ift.

Der während ber Zeit t zurückgelegte Weg s
ift gleich dem Inhalt ABCD, folglich:

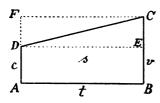


Fig. 4.

$$\mathbf{s} = \left(\frac{\mathbf{v} + \mathbf{c}}{2}\right)\mathbf{t} \quad . \quad . \quad . \quad 5)$$

Man gelangt zu biesem Ausbruck auch burch bie Überlegung, baß ber bei ber gleichförmig besschleunigten Bewegung während ber Zeit t zurücks

gelegte Weg s gleich bem Wege sein muß, ben ber Körper zurücklegen würde, wenn er sich gleichförmig mit der mittleren Geschwindigkeit $\left(\frac{v+c}{2}\right)$ bewegte.

Sett man ben fich aus Gl. 4) ergebenben Wert

$$t = \frac{v - c}{p}$$

in Gl. 5) ein, so folgt:

$$\mathbf{s} = \left(\frac{\mathbf{v} + \mathbf{c}}{2}\right) \quad \left(\frac{\mathbf{v} - \mathbf{c}}{\mathbf{p}}\right) = \frac{\mathbf{v}^2 - \mathbf{c}^2}{2\mathbf{p}} \quad . \quad . \quad . \quad 6$$

Man kann für ben Weg s noch weitere Ausbrücke herleiten, indem man die Gl. 4) einmal für v, sodann für c auflöst, und die sich ergebenden Werte in Gl. 5) einsetzt.

Nach Gl. 4) ist:

$$v = c + pt$$
.

Durch Einsetzung bieses Wertes in Gl. 5) wird bann:

$$\mathbf{s} = \left(\frac{\mathbf{c} + \mathbf{p} \,\mathbf{t} + \mathbf{c}}{2}\right) \,\mathbf{t} = \mathbf{c} \,\mathbf{t} + \frac{\mathbf{p} \,\mathbf{t}^2}{2} \,\ldots \,\ldots \,7)$$

Nach Gl. 4) ist ferner:

$$c = v - pt$$

Durch Ginsetzung dieses Wertes in Gl. 5) entsteht:

$$s = \left(\frac{v + v - pt}{2}\right) t = vt - \frac{pt^2}{2} \dots \dots 8$$

Die beiben letzten Ausbrücke für s (Gl. 7 und 8) ergeben sich geometrisch auch auß Fig. 4, indem man das den Weg s darstellende Trapez ABCD ein=mal auffaßt als Summe des Rechteckes ABED und des Dreieckes CDE, ein anderes Mal als Differenz des Rechteckes ABCF und des Dreieckes CDF. Es ist nämlich:

$$CE = DF = v - c = pt$$

folglich:

$$\Delta CDE = \Delta CDF = pt \frac{t}{2} = \frac{pt^2}{2}$$

Sest man in den Formeln 4) bis 7) die Anfangsgeschwindigkeit c = Rull, so erhält man:

$$\mathbf{s} = \frac{\mathbf{p} \, \mathbf{t}^2}{2} \, \dots \, \dots \, \dots \, \dots \, 12)$$

Aufgabe 1. Belden Beg legt eine Lokomotive in 24 min gurud, wenn fie fich mit einer Geschwindigkeit von 12 m in ber sec gleichmäßig fortbewegt?

Auflösung. Nach Gl. 1) ift:

s = ct

Da nun

$$c = 12 m$$

unb

$$t = 24 \text{ min} = 24.60 = 1440 \text{ sec}$$

gegeben ift, fo folgt:

$$s = 12.1440 = 17280 \text{ m}$$

Aufgabe 2. Belde mittlere Geschwindigfeit hat eine Lotomotive, welche in ber Stunde 60 km gurudlegt?

Auflösung: Gegeben ift:

t = 60.60 = 3600 sec

ուսի

$$s = 60 \text{ km} = 60000 \text{ m}$$

folglich ift nach Gl. 1)

$$c = \frac{s}{t} = \frac{60\ 000}{3600} = 16^2/s \text{ m}$$

Aufgabe 3. Wenn bie Gefchwindigfeit bes Lichtes gu 40 000 Meilen, Die Entfernung ber Erbe von ber Sonne ju 21 Millionen Meilen angenommen wirb, wie lange braucht bann ein Lichtftrahl, um von ber Sonne gur Erbe gu gelangen?

Auflösung: Rach Gl. 1) ift:
$$t = \frac{s}{c} = \frac{21\,000\,000}{40\,000} = 525\,\sec = 8\,\min\,45\,\sec$$

Aufgabe 4. Der Mond braucht zu feiner Bahn um die Erbe rund 28 Tage. Bie groß ift bie Geschwindigkeit besfelben, wenn bie Entfernung bes Mondes von ber Erbe zu 50 000 Meilen angenommen wirb?

Auflöfung.

1
$$\mathfrak{T}ag = 24.60.60 = 86400 \text{ sec}$$

28 $\mathfrak{T}age = 28.86400 = 2419200 \text{ sec}$

Der Umfang ber Monbbahn ift:

$$2 r \pi = 2.50000.3,14 = 314000$$
 Meilen



folglich nach Gl. 2)

$$c = \frac{314\ 000}{2\ 419\ 200} = \infty\ 0,13$$
 Meilen.

Aufgabe 5. Gine Dampfmaschine macht n=50 Umbrehungen in ber min; ber Kurbelhalbmesser ist r=0.4 m. Wie groß ist die mittlere Geschwindigkeit des Kurbelzapfens?

Auflösung. Nach Gl. 3) ift:

$$c = \frac{2.0,4.3,14.50}{60} = \infty 2,1 \text{ m}$$

Aufgabe 6. Ein Körper, welcher sich mit ber Beschleunigung von 1 m bewegt, habe die Anfangsgeschwindigkeit c=2 m, die Endgeschwindigkeit v=10 m; welche Zeit hat er zu der Bewegung gebraucht und wie groß ist der durchlaufene Weg?

Auflösung. Nach Gl. 4) ift:

$$t = \frac{v - c}{p} = \frac{10 - 2}{1} = 8 \text{ sec}$$

ferner nach Gl. 5)

$$s = \frac{v + c}{2} t = \frac{10 + 2}{2} 8 = 48 m$$

Aufgabe 7. Ein Gisenbahnzug habe in einem bestimmten Augenblicke eine Gesschwindigkeit von 15 m. Er werde dann so gebremst, daß seine Geschwindigkeit in jeder sec um 0,5 m abnimmt. Wie groß ist die Geschwindigkeit nach 24 sec und wie groß ist der während dieser Zeit zurückgelegte Weg?

Auflösung. Gegeben ift:

$$t = 24$$
 $c = 15$
 $p = -0.5$

folglich wird nach Gl. 4)

$$v = c + pt = 15 - 0.5 \cdot 24 = 3 m$$

und nach Gl. 5)

$$s = \frac{v + c}{2} t = \frac{3 + 15}{2} 24 = 216 m$$

Aufgabe 8. Ein Körper bewege sich mit der Geschwindigkeit $c=6\,\mathrm{m}$ von einem Punkte A geradlinig und mit der Beschleunigung p=0,2 nach dem Punkte B, wo er mit der Geschwindigkeit $v=20\,\mathrm{m}$ ankommt. Wie groß ist die Entfernung der Punkte A und B voneinander?

Auflösung. Nach Gl. 6) ist:

$$s = \frac{v^2 - c^2}{2p} = \frac{20^2 - 6^2}{2.0.2} = 910 \text{ m}$$

Aufgabe 9. Gine Lokomotive hat in einem bestimmten Augenblicke eine Geschwindigkeit von 5 m und setzt bann ihre Bewegung mit 0,6 m Beschleunigung 16 sec lang fort. Welchen Weg hat sie während dieser Zeit zurückgelegt?

Auflösung. Rach Gl. 7) ift:

$$s = ct + \frac{pt^2}{2} = 5.16 + \frac{0.6.16^2}{2} = 156.8 \text{ m}$$



Aufgabe 10. Welche Beschleunigung erhält eine Kanonenkugel in bem Laufe eines 5 m langen Geschützrohres, wenn sie mit einer Geschwindigkeit von 400 m bei der Mündung ankommt?

Auflösung. Da hier bie Anfangsgeschwindigkeit = Rull ift, so erhält man aus Gl. 11)

$$p = \frac{v^2}{2s} = \frac{400^2}{2.5} = 16000 \text{ m}$$

Aufgabe 11. Wenn bie in voriger Aufgabe besprochene Kanonenkugel in einem luftleeren Raume lotrecht in die Höhe geschossen wird und dabei eine Berzögerung von 9,81 m erleidet, wie hoch wird dieselbe steigen?

Auflösung. (Gl. 11)
$$s = \frac{400^{2}}{2.9.81} = 8155 \text{ m}.$$

Aufgabe 12. Gin Stein braucht 3,5 Sekunden, um einen 60 m tiefen Schacht zu burchfallen. Wie groß ift bie Beschleunigung?

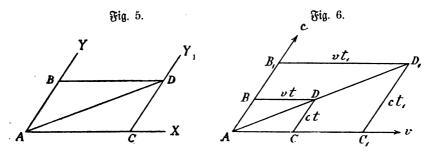
Auflösung. Rach Gl. 12) ift:

$$p = \frac{2s}{t^*} = \frac{2.60}{3.5^2} = \infty 9.8 m$$

2. Busammengesette Bewegungen.

Bewegt sich ein Massenpunkt in einer bestimmten Richtung, während der Körper, auf dem sich derselbe besindet oder dem er angehört, gleichzeitig sich in einer anderen Richtung bewegt, so führt der Massenpunkt in Wirklichkeit eine Bewegung aus, die sich aus jenen beiden Einzelbewegungen ausammensetzt.

Es sei der Punkt A (Fig. 5) der Ausgangspunkt der Bewegung, AY die Bahnlinie des Massenpunktes, AX die Bahnlinie des Körpers. In einer beskimmten Zeit thabe sich der Körper von A nach C bewegt; es ist dann inzwischen



bie Bahnlinie AY aus ber ursprünglichen Lage in die neue der AY parallele Lage CY_1 gekommen. Gleichzeitig aber habe der Massenpunkt die Streck AB zurückgelegt, welche daher auf der neuen Lage CY_1 abzutragen ist (CD = AB). Der Endpunkt D ist dann der Ort, welchen der Massenpunkt nach t Sekunden wirklich erreicht hat. D ist der dem Anfangspunkte A der Bewegung gegenüber

liegende Echunkt eines Parallelogramms, welches aus ben beiben Strecken AB und AC konstruiert ist.

Als Beispiel kann die Bewegung eines Menschen auf einem segelnden Schiffe angeführt werben.

Sind die beiben Einzelbewegungen (Seitenbewegungen) AB und AC geradlinig und gleichförmig, so ist die wirklich ausgeführte Bewegung AD (die resultierende oder Mittelbewegung) ebenfalls geradlinig und gleichförmig.

Zum Beweise bestimme man die Punkte D und D_1 , welche der Massenspunkt nach t bezw. \mathbf{t}_1 Sekunden erreicht hat (Fig. 6). Sind \mathbf{c} und \mathbf{v} die Gesschwindigkeiten der beiden gleichförmigen Seitenbewegungen, so ist D der dem Punkte A gegenüber liegende Echunkt eines aus den Längen $\mathbf{A} \mathbf{B} = \mathbf{c} \mathbf{t}$ und $\mathbf{A} \mathbf{C} = \mathbf{v} \mathbf{t}$ sonstruierten Parallelogramms. Sbenso ist D_1 der dem Punkte A gegenüber liegende Schunkt eines aus den Längen $\mathbf{A} \mathbf{B}_1 = \mathbf{c} \mathbf{t}_1$ und $\mathbf{A} \mathbf{C}_1 = \mathbf{v} \mathbf{t}_1$ konstruierten Parallelogramms.

Aus Fig. 6 folgt bann bas Berhältnis:

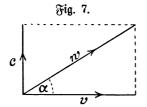
$$\frac{AC}{CD} = \frac{AC_1}{C_1D_1} = \frac{v}{c}$$

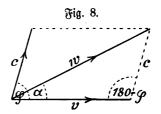
d. h. die Punkte ADD, liegen in einer geraden Linie. Aus Fig. 6 folgt ferner:

$$\frac{AD}{AD_1} = \frac{CD}{C_1D_1} = \frac{ct}{ct_1} = \frac{t}{t_1}$$

ober in Worten: Bei ber Mittelbewegung verhalten sich die zurückgelegten Wege wie die dabei verstoffenen Zeiten. Die Mittelbewegung ist daher geradlinig und gleichförmig; die Geschwindigkeit w berselben wird dargestellt durch die Diagonale eines aus den Seitengeschwindigkeiten c und v konstruierten Parallelogramms.

Fallen die Bewegungsrichtungen in dieselbe Gerade, so ist die Mittelsgeschwindigkeit gleich der Summe der Seitengeschwindigkeiten, wenn die Beswegungen gleiche Richtung, dagegen gleich der Differenz der Seitengeschwindigkeiten,





wenn die Bewegungen entgegengesetzte Richtung haben. Stehen die Seitensgeschwindigkeiten e und v rechtwinklig aufeinander (Fig. 7), so hat die Mittelsgeschwindigkeit w die Größe:

$$w = \sqrt{c^2 + v^2}$$

Die Richtung von w ergibt sich aus:

$$\operatorname{tg} \alpha = \frac{\mathrm{c}}{\mathrm{v}}$$

Bilden die Seitengeschwindigkeiten ben beliebigen Winkel φ miteinander (Fig. 8), so wird:

$$w^2 = c^2 + v^2 - 2 c v \cos(180 - \varphi)$$

also:

$$w = \sqrt{c^2 + v^2 + 2 c v \cos \varphi}$$

Die Richtung von w folgt aus:

$$\frac{\sin\alpha}{\sin(180-\varphi)} = \frac{c}{w}$$

ober

$$\sin\alpha = \frac{c\sin\phi}{w}$$

Umgekehrt kann man nun auch jebe gegebene Geschwindigkeit als zusammengesett ansehen und dieselbe in zwei Seitengeschwindigkeiten von gegebener Richtung zerstegen, indem man ein Parallelogramm konstruiert, dessen Diagonale gleich der gegebenen Geschwindigkeit ist und dessen Seiten parallel den Richtungen der gessuchten Seitengeschwindigkeiten gezogen sind.

Genau in berselben Weise wie die gleichförmigen Bewegungen lassen sich die gleichförmig beschleunigten (ober verzögerten) Bewegungen durch Parallelogrammkonstruktion zusammensehen und zerlegen.

Die aus zwei gleichförmig beschleunigten Einzelbewegungen zusammengesetzte Mittelbewegung ist wieder gleichförmig beschleunigt; die Beschleunigung derselben wird dargestellt durch die Diagonale des aus den beiden Seitenbeschleunigungen konstruierten Parallelogramms.

Durch Zusammensetzung einer gleichförmigen mit einer gleichförmig besschleunigten Bewegung entsteht, wenn beide einen Winkel miteinander bilben, eine krummlinige (parabolische) Bewegung (vergl. § 21).

Aufgabe 13. Gin Schiff bewegt sich mit einer Geschwindigkeit von 3 m stromabwärts. Wie groß ist die wirkliche Geschwindigkeit w eines Menschen, welcher mit einer Geschwindigkeit von 1,2 m auf dem Berdecke des Schiffes in der Richtung stromabwärts geht? Wie groß ist die Geschwindigkeit w1, wenn er in umgekehrter Richtung (stromauswärts) geht?

Auflöfung.

$$w = 3 + 1.2 = 4.2 \text{ m}$$

 $w_1 = 3 - 1.2 = 1.8 \text{ m}$

Aufgabe 14. Die Geschwindigkeit eines Bootes rechtwinklig zur Stromrichtung sei v=3 m; der Strom selbst fließt mit einer Geschwindigkeit c=4 m. Wie groß ist die wirkliche Geschwindigkeit w des Bootes?

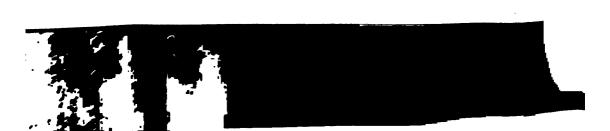
Auflöfung.

$$w = \sqrt{c^2 + v^2} = \sqrt{4^2 + 3^2} = 5 \text{ m}$$

Aufgabe 15. Gin Körper hat nach einer Richtung eine Geschwindigkeit von 6 m und zugleich nach einer anderen Richtung, die mit ersterer einen Winkel von 60° einschließt, eine Geschwindigkeit von 3 m. Es soll die Mittelgeschwindigkeit w durch Zeichnung und Rechnung bestimmt werden.

Auflösung. Man finbet burch Rechnung:

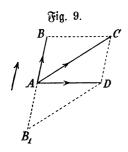
$$w = \sqrt{6^2 + 3^2 + 2 \cdot 6 \cdot 3 \cos 60^{\circ}} = 7,9373 \text{ m}$$



3. Relative (scheinbarc) Bewegung.

Wenn ber Raum, in welchem sich ein Körper (Massenpunkt) bewegt, selbst eine fortschreitende Bewegung ausstührt, so setzt sich nach 2. in diesem Paragraphen die wahre Bewegung des Körpers zusammen aus jenen beiden Einzelbewegungen.

Konstruiert man also (Fig. 9) aus der Bewegung AB des fortschreitenden Raumes und der Bewegung AD des Körpers in dem Raume ein Parallelogramm, so stellt die Diagonale AC desselben die wahre Bewegung des Körpers dar.



Die Bewegung AD bes Körpers in bezug auf ben bewegten Raum heißt die relative ober scheinbare Bewegung, da einem in dem Raume befindlichen Besobachter nur diese Bewegung zu erfolgen scheint. Im Gegensat dazu nennt man die wirklich ausgeführte Bewegung AC die wahre oder absolute Bewegung.

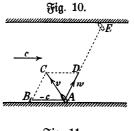
Häufig liegt die Aufgabe vor, aus der absoluten Bewegung und der Bewegung des fortschreitenden Raumes die relative Bewegung zu bestimmen. Man hätte dann (Fig. 9) ein Parallelogramm zu konstruieren aus der

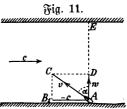
Diagonalen AC (ber absoluten Bewegung) und einer Seite AB (ber Bewegung bes Naumes). Die andere Seite AD bes Parallelogramms stellt dann die gesuchte relative Bewegung dar.

Statt bessen kann man aber auch AD als Diagonale des Parallelogramms AB, DC betrachten, bessen eine Seite AC die absolute Bewegung, dessen andere Seite AB, das entgegengesetzte der Bewegung des fortschreitenden Raumes ist.

Für gleichförmige Bewegungen mit konstanten Geschwindigkeiten erhält man danach zur Bestimmung ber relativen Geschwindigkeit die Regel:

Man konftruiere aus ber absoluten Geschwindigkeit und ber entgegengesett genommenen Geschwindigkeit bes fortichreitenben





Raumes ein Parallelogramm. Die Dia= gonale besfelben ftellt bann die gesuchte relative Geschwindigkeit bar.

Soll 3. B. ein Boot über einen Fluß gerubert werden, in bem das Wasser mit der Geschwindigkeit e fließt (Fig. 10), so muß dasselbe, um von dem Punkte A nach dem Punkte E zu gelangen, die Nichtung AC erhalten, welche sich ergibt, wenn man aus der wahren Geschwindigkeit w = AD und aus — $c = AB_1$ das Parallelogramm AB_1 CD konstruiert.

Liegt (Fig. 11) ber Punkt E bem Punkte A gerade gegenüber (also \nearrow B_1 $A = 90^{\circ}$), so wird:

$$v = \sqrt{w^2 + c^2}$$

Aufgabe 16. Gin Boot foll rechtwinklig über einen Strom von s = 600 m Breite gerubert werben, beffen

Wasserschwindigkeit c=0.8 m beträgt. Die Überfahrt soll in t=5 min bewerkstelligt werden. Wie groß muß die relative Geschwindigkeit v sein, und welche Richtung muß das Boot erhalten? (Fig. 11.)

Auflösung.

$$w = \frac{s}{t} = \frac{600}{5.60} = 2 m$$

folglich:

$$v = \sqrt{w^2 + c^2} = \sqrt{2^2 + 0.8^2} = 2.154 \text{ m}$$
 $tg \alpha = \frac{c}{w} = \frac{0.8}{2} = 0.4$
 $\alpha = 21^0 48' 5''$

Sind die Bewegungen gleichförmig beschleunigt, so ist zur Ermittelung der relativen Bewegung die oben angegebene Parallelogrammkonstruktion genau in derselben Weise, aber mit den Beschleunigungen statt mit den Geschwindigkeiten auszuführen.

§ 4.

Physikalische Grundgesete.

1. Das Gefet, der Erägheit (Galilai 1638).

Jeder Körper bleibt im Zustande der Ruhe oder der gleich= förmig geradlinigen Bewegung, solange er nicht durch äußere Kräfte zu einer Anderung des Zustandes gezwungen wird.

Gine Kraft von sehr kurzer Wirkungsbauer (eine sogen. Momentan = fraft) erteilt bei genügender Stärke einem vorher ruhenden Körper eine gleichförmig geradlinige Bewegung, die dem Trägheitsgesetz zufolge unverändert fr dauern würde, wenn sie nicht durch Gegenkräfte (Widerstände) schließlick gehoben würde.

Erhält 3. B. ein Schlitten auf einer Gisfläche einen Stoß, felbe sich gleichförmig und geradlinig endloß fortbewegen, wenn if lich die Reibung und der Luftwiderstand zum Stillstand Schlitten in seiner Bewegung plöglich aufzuhalten oder orlinigen Bahn abzulenken, dazu bedarf es immer einer

Durch eine nach Größe und Richtung gleichbleraft erhält ein Körper eine gerablinige gleichförm' zwar ist die Beschleunigung der Bewegung un ist. Wirken nacheinander zwei Kräfte auf und erteilen diesem die näntliche Beschlereinander gleich an. Man betrachtet andere, wenn sie einer und derself erteilt, als die andere Kraft.



Die Kräfte verhalten sich also wie die Beschleunigungen, welche sie einer und berselben Masse erteilen.

Man nennt zwei Massen einander gleich, wenn sie durch dieselbe Araft gleiche Beschleunigungen erhalten. Die Masse eines Körpers bezeichnet man als um so größer, je kleiner die Beschleunigung ist, welche ihr von einer bestimmten Kraft erteilt wird. Gine Masse heißt n mal so groß als eine andere, wenn sie durch dieselbe Kraft eine n mal kleinere Beschleunigung erhält, oder wenn sie durch eine n mal größere Kraft dieselbe Beschleunigung erhält, als die andere Masse.

Die Maffen verhalten fich alfo umgekehrt wie bie Beschleuni= gungen, welche gleiche Rrafte ihnen erteilen, ober:

Die Maffen verhalten fich wie bie Kräfte, burch welche fie gleiche Befdleunigungen erhalten.

Um die Größen der Kräfte durch Jahlen ausdrücken zu können, hat man dieselben auf eine bestimmte Krafteinheit zu beziehen. Am gebräuchlichsten ist es, das Gewicht eines Körpers, welcher $1\ kg$ wiegt, als Krafteinheit anzunehmen. Als Massenichteit gilt die Masse eines Körpers, welcher durch die Krafteinheit ein Meter Beschleunigung erhält. Sine m mal so große Masse würde durch die Krafteinheit einheit eine m mal so kleine Beschleunigung erhalten, also die Beschleunigung $\frac{1}{m}$. Da sich nun die Kräfte verhalten wie die Beschleunigungen, welche sie einer und derselben Masse erteilen, so wird eine Kraft P der Masse m eine P mal so große Beschleunigung erteilen als die Krafteinheit, folglich die Beschleunigung $\frac{P}{m}$. Danach erhält man folgende Jusammenstellung:

Die Kraft 1 erteilt der Masse 1 die Beschleunigung 1

Bezeichnet man die Beschleunigung mit p, so ift:

ober in Worten:

Beschleunigung
$$=rac{Rraft}{Maffe}$$

Wird die Kraft — Null, so wird auch die Beschleunigung — Null, d. h. der Bewegungszustand des Körpers ändert sich ohne Einwirkung der Kraft nicht.

2. Das Gesetz der Schwere (Newton 1680).

Die Gewichte ber Rörper find Kräfte, welche allen Körpern bie gleiche Beschleunigung erteilen, nämlich:

$$g = 9.81 \text{ m} \dots 14$$

Diefe Größe heißt die Befchleunigung bes freien Falles.

Streng genommen ift bie Fallbeschleunigung g nicht tonftant, sonbern abhängig von ber geographischen Breite q und von ber Sohe h bes Ortes über bem Meeresspiegel. Genau ift:

$$g = (9,7806 + 0,0503 \sin^2 \varphi) (1 - 0,00000032 h)$$

3. B. ift am Aquator ($\varphi = 0$) und in ber Höhe ber Meeresfläche (h = 0):

$$g = \infty 9,781 \text{ m}$$

an ben Polen ($\varphi = 90^{\circ}$) für h = 0:

$$g = \infty 9,831 m$$

für Karlsruhe ist $\varphi = 49^{\circ}1'$ und h = 117 m, folglich:

$$g = 9,8089 \text{ m}$$

Bezeichnet man bas Gewicht ber Masse m mit G, so folgt aus Gl. 13), indem darin G für P und g für p eingesett wird:

$$g = \frac{G}{m}$$

ober:

Gl. 15) läßt erkennen, daß man die Gewichtszahl G noch durch g = 9,81 zu bividieren hat, um die Massenzahl zu erhalten. Wenn also (wie oben geschehen ist) 1 kg als Gewichtseinheit (Krafteinheit) angenommen wird, so ergibt sich als Masseneinheit 9,81 kg.

Die Masseneinheit ist danach die Masse eines Körpers, welcher 9,81 kg wieat.

Für eine Masse m., deren Gewicht G, ist, erhalt man nach Gl. 15) den Ausbruck:

$$m_1 = \frac{G_1}{g}$$

welcher durch Gl. 15) dividiert das Verhältnis gibt:

$$\frac{m_1}{m} = \frac{G_1}{G}$$

In Worten: Die Maffen ber Rorper verhalten fich wie ihre Gewichte.

Um bie Maffen zweier Körper miteinander zu vergleichen, braucht man daher nur beren Gewichte mittels einer Wage zu bestimmen.

Aufgabe 17. Durch eine Rraft P = 30 kg erhalt ein Rorper eine Befoleuni= gung p = 1,8 m. Bie groß ift bie Befchleunigung p, welche bemfelben Rorper burch eine Kraft P, = 20 kg erteilt wird?

Auflösung. Aus:

$$\frac{P_1}{P} = \frac{p_1}{P}$$

folgt:

$$P_1 = \frac{P_1}{P} p = \frac{20}{30} 1.8 = 1.2 m$$



Aufgabe 18. Ein Körper von ber Masse m erhält burch eine gewisse Kraft bie Beschleunigung p=2 m; bieselbe Kraft erteilt einem zweiten Körper von ber Masse m_i bie Beschleunigung $p_i=5$ m. In welchem Berhältnis stehen bie Massen m und m_i zueinander?

Auflöfung.

$$\frac{m_i}{m} = \frac{p}{p_i} = \frac{2}{5} \text{ ober } m_i = \frac{2}{5} \text{ m}$$

Aufgabe 19. Wie groß ift die Masse m_1 eines Körpers, wenn demselben burch eine Kraft $P_1=75~kg$ dieselbe Beschleunigung p erteilt wird, die ein anderer Körper von der Masse m=15 durch eine Kraft P=50~kg erhält?

Auflösung. Aus:

$$\frac{\mathbf{m_i}}{\mathbf{m}} = \frac{\mathbf{P_i}}{\mathbf{P}}$$

folgt:

$$m_1 = \frac{P_1}{P} m = \frac{75}{50} 15 = 22,5$$

Aufgabe 20. Belche konstante Kraft P ist (bei Bernachlässigung aller Reisbungen und Wiberstände) erforderlich, um einer Masse m=20 eine Beschleunigung p=3.5=3u erteilen?

Auflösung. Rach Gl. 13) S. 14 ift:

$$P = pm = 3.5 \cdot 20 = 70 \text{ kg}$$

Aufgabe 21. Wie groß ift bie Maffe m eines Körpers, welcher 35,3 kg wiegt? Auflösung. (GI. 14 und 15)

$$m = \frac{G}{g} = \frac{35,3}{9,81} = \infty 3,6$$

Aufgabe 22. Die Masse m eines Körpers sei bestimmt burch die Zahl 12; was wiegt bieser Körper?

Auflösuna.

$$G = mg = 12 \cdot 9.81 = 117.72 \text{ kg}$$

3. Das Geset der Gegenwirkung (Reaktionsgeset).

Die Erfahrung lehrt, daß die Kräfte in der Natur nie einzeln auftreten, sondern daß jede Kraft ihre Gegenkraft hat. Kraft und Gegenkraft wirken stets in derselben geraden Linie, haben gleiche Größe, aber entgegengesette Richtung.

In einzelnen Fällen läßt fich diefes Gefet fofort flar erkennen.

Der Druck eines Körpers A auf einen Körper B ruft den gleichen, aber entgegengesetzt gerichteten Druck bes Körpers B auf den Körper A hervor.

Wenn jemand eine Last fortzieht, so wird er seinerseits mit der gleichen Kraft nach ber Last hingezogen.

Gin in seinen Endpunkten unterstützter, durch lotrechte Rräfte belasteter wagerechter Balken ibt auf jeden der Unterstützungspunkte einen lotrecht abwärts



gerichteten Druck, den sogen. Auflagerdruck, aus; umgekehrt erfährt der Balken durch die Unterstützungspunkte die gleichen, aber entgegengesetzt, also lotrecht auf = wärts gerichteten Drücke (Stützenwiderstände).

Aber auch in anderen Fällen, die sich der unmittelbaren Beobachtung entziehen, sindet sich das Gesetz der Gegenwirkung bestätigt; so z. B. hat die Kraft, mit welcher die Erde von der Sonne angezogen wird, genau dieselbe Größe als die (entgegengesetzt gerichtete) Kraft, mit welcher ihrerseits die Sonne von der Erde angezogen wird.

überall in ber Natur haben Drud und Gegendrud, Zug und Gegenzug biefelbe Größe, aber umgekehrte Richtung.

4. Das Parallelogrammgefet.

Wenn gleichzeitig mehrere Kräfte auf einen Körper wirken, so ist die Bewegung desselben die Resultierende aller derjenigen Bewegungen, welche der Körper ausführen würde, wenn jede der Kräfte einzeln auf ihn einwirkte.

Auf diesem allgemeinen Gesetze beruht der Sat von dem Parallelo= gramm der Kräfte. Derselbe lautet:

Birken zwei Kräfte auf einen Körper, fo stellt die Diagonale des aus den beiden Kräften konstruierten Barallelogramms ihrer Größe und Richtung nach die Mittelkraft ober Resultierende bar.

Umgekehrt kann jede Kraft als Mittelkraft aufgefaßt und durch Parallelosgrammkonstruktion in zwei Seitenkräfte oder Komponenten von gegebener Richtung zerlegt werden.

Die Zusammensetzung gegebener Kräfte zu einer Mittelkraft, bezw. die Zerslegung einer gegebenen Kraft in zwei der Richtung nach bestimmte Seitenkräfte geschieht nach denselben Regeln wie die Zusammensetzung oder Zerlegung der Geschwindigkeiten (§ 3, Seite 9), indem dabei jede Kraft dargestellt wird durch eine gerade Linie, welche so viele Längeneinheiten enthält als die betreffende Kraft Krafteinbeiten.

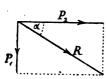
Wirken die Seitenkräfte in derselben geraden Linie und nach einer und derselben Richtung, so ist die Mittelkraft gleich der Summe derselben.

Wirken zwei Seitenkräfte in berselben geraden Linie, aber nach entgegensgeseten Richtungen, so ist die Mittelkraft gleich der Differenz derselben und hat die Richtung der größeren. Sind die beiden Seitenkräfte einander gleich, so ist die Mittelkraft gleich Null; die Seitenkräfte halten sich dann einander im Gleichgewicht.

Sind mehr als zwei in berselben Geraden, aber nach entgegengesetten Richtungen wirkende Kräfte vorhanden, so läßt sich dieser Fall auf den vorigen dadurch zurückführen, daß man alle nach einer Richtung hin wirkenden Kräfte zu einer, alle nach der entgegengesetzen Richtung hin wirkenden Kräfte zu einer anderen Kraft durch Summierung zusammenfaßt.

Lauenftein, Dechanit. 6. Mufl.

Fig. 12.



Sollen zwei Kräfte P₁ und P₂, beren Richtungen einen rechten Winkel miteinander bilden, zu einer Mittelskraft R vereinigt werden (Fig. 12), so ergibt sich beren Größe durch Rechnung auß:

$$R = \sqrt{P_1^2 + P_2^2}$$

Die Richtung von R wird bestimmt burch:

$$\text{tg }\alpha = \frac{P_{1}}{P_{2}}$$

Ift umgekehrt eine Kraft R in zwei Seitenkräfte P_1 und P_2 so zu zerslegen, daß diese rechtwinklig zueinander gerichtet sind, und ist der Winkel, welchen P_2 und R miteinander bilden $= \alpha$ (Fig. 12), so wird:

$$\begin{array}{l} P_{_{1}} = R \sin \alpha \\ P_{_{2}} = R \cos \alpha \end{array}$$

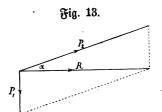
Soll bei der Zerlegung die eine Seitenkraft P_1 winkelrecht zu R gerichtet sein, während die andere P_2 den Winkel α mit der Kraft R bilbet (Fig. 13), so wird:

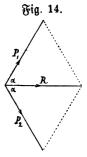
$$P_1 = R tg \alpha$$

$$P_2 = \frac{R}{\cos \alpha}$$

Bilbet jebe ber Seitenfräfte ben gleichen Winkel α mit der Kraft R (ein Fall, der 3. B. bei einer Kniehebelpresse vorkommt), so werden die Seitenkräfte einander gleich. Man erhält (Fig. 14):

$$P_{\scriptscriptstyle 1} = P_{\scriptscriptstyle 2} = \frac{R}{2\cos\alpha}$$

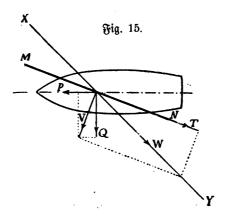




Sind mehrere in einer Ebene auf einen Punkt wirkende Kräfte P_1 P_2 P_3 . . . zu einer Mittelkraft zu vereinigen, so fasse man zunächst zwei derselben, z. B. P_1 und P_2 durch Parallelogrammkonstruktion zu einer Mittelkraft R_1 zusammen, bilde sodann aus R_1 und P_3 die Mittelkraft R_2 , weiter aus R_2 und P_4 die Mittelkraft R_8 u. s. f. f.

Die Aufgabe, eine Kraft R in mehr als zwei Seitenkräfte von gegebenen Richtungen zu zerlegen, ift unbestimmt, da unendlich viele Lösungen möglich find.

Ein beachtenswertes Beispiel der Kräftezerlegung bietet ein freuzendes Schiff (Fig. 15). Ift XV die Windrichtung und MN das Segel, so zerlegt sich die Windfraft W zunächst in die Seitenkräfte T in der Richtung des Segels und V rechtwinklig dazu. Nur diese letztere Kraft V kann eine Wirkung auf das



Segel hervorbringen. Zerlegt man dieselbe wieder in die Seitenkräfte P in der Richtung des Schiffes und Q rechtwinklig dazu, so ist in P diesenige Kraft gefunden, durch welche das Schiff vorwärts bewegt wird, während die Kraft Q eine (wegen des großen Wasserwiderstandes geringe) Seitenbewegung, die sogen. Trift, erzeugt.

Aufgabe 23. In berselben geraben Linie und nach berselben Richtung wirken bie Kräfte $P_1=20~kg,~P_2=35~kg,~P_3=42~kg$. Wie groß ist beren Mitteltraft R? Auflösung.

$$R = 20 + 35 + 42 = 97 \text{ kg}$$

Aufgabe 24. In berselben Geraben wirken bie Kräfte 48, 30, 16 kg nach einer Richtung, bie Kräfte 15, 13, 8 kg nach ber entgegengeseten Richtung. Man soll beren Mittelkraft K bestimmen.

Auflösung.

$$R = 48 + 30 + 16 - (15 + 13 + 8) = 58 \text{ kg}$$

Die Richtung von R ift biejenige, in welcher bie Rrafte 48, 30, 16 kg wirken, weil beren Summe größer ift als bie Summe ber Rrafte 15, 13, 8 kg.

Aufgabe 25. Zwei rechtwinklig zu einander gerichtete Kräfte $P_1=60~{\rm kg}$ und $P_2=30~{\rm kg}$ wirken auf einen Körper, bessen Gewicht $G=20~{\rm kg}$ ist. Wie groß ist die Mittelkraft R, welchen Winkel α schließt dieselbe mit P_1 ein und wie groß ist die Besschleunigung p, welche der Körper durch die Einwirkung der Kraft R erfährt?

Auflösung. Trägt man bie Kräfte P, und P, als gerabe Linien in einem paffenben Magitabe (3. B. 1 kg = 1 mm) auf, so findet man durch Meffung ober Rechn.

$$R = 67.1 \text{ kg}$$

 $\alpha = 26^{\circ} 40'$



Die gesuchte Beschleunigung ift:

$$p = \frac{R}{m} = \frac{Rg}{G} = \frac{67,1.9,81}{20} = 32,9 \text{ m}$$

Aufgabe 26. Es soll von dwei sich unter 60° schneibenben Kräften $P_1=50~kg$, $P_2=40~kg$ bie Mittelfraft R burch Konstruction gefunden werden.

Auflösung.

$$R = 78,1 \text{ kg}$$

Dasfelbe Ergebnis findet man rechnerisch aus ber Gleichung:

$$R = \sqrt{50^2 + 40^2 + 2.50.40 \cdot \cos 60^0}$$

Aufgabe 27. Die Strebe eines Hängewerkes sei unter 40° gegen die Wagerechte geneigt. Es soll die lotrechte Seitenkraft V und die wagerechte Seitenkraft H des Strebendruckes $P=5000~{\rm kg}$ durch Rechnung bestimmt werden.

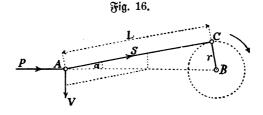
Auflöfung.

$$V = 5000 \cdot \sin 40^{\circ} = 5000 \cdot 0,64279 = 3214 \text{ kg}$$

 $H = 5000 \cdot \cos 40^{\circ} = 5000 \cdot 0,76604 = 3830 \text{ kg}$

Aufgabe 28. Bei einer Dampfmaschine sei die Länge der Kurbel $r=40\,\mathrm{cm}$, die Länge der Schubstange $L=5.40=200\,\mathrm{cm}$, der Druck, welcher durch die Kolbenstange auf den Kreuzkopf übertragen wird, $P=6280\,\mathrm{kg}$. Wie groß ist der Druck S, den die Schubstange erhält, wie groß der Druck V, mit welchem der Kreuzkopf gegen die Gleitbahn gepreßt wird in dem Augenblicke, wo die Kurbel rechtwinklig gegen die Schubstange steht? (Fig. 16.)

Auflösung. Man trage bie Längen ber Rurbel und ber Schubstange in einem paffenben Maßtabe rechtwinklig gegeneinander auf. Der Binkel a ergibt fich babei zu



11° 20'. Durch Zerlegung von P nach ben Richtungen AC und rechtwinklig gegen AB findet man sobann:

$$S = 6405 \text{ kg}$$

 $V = 1256 \text{ kg}$

Die rechnerischen Unfage wurden fein:

$$tg \alpha = \frac{40}{200} = 0.2$$

$$S = \frac{P}{\cos \alpha}; \qquad V = P tg \alpha$$

§ 5.

Die Leistungen der Kräfte.

Um die Leistung einer Kraft zu beurteilen, muß außer der Größe (In = tensität) derselben auch noch der in einer bestimmten Zeit von ihrem An=griffspunkte zurückgelegte Weg bekannt sein.

Wenn 3. B. von zwei gleichen Kräften die erste berselben in einer bestimmten Zeit ein und daßselbe Gewicht doppelt so hoch als die zweite hebt, so ist die Leistung der ersten Kraft auch doppelt so groß als die der zweiten.

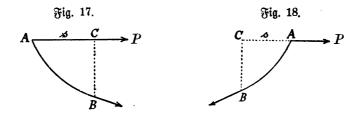
Allgemein nennt man das Produkt aus der Kraft und dem in der Rich= tung berselben zurückgelegten Wege die von der Kraft verrichtete mechanische Arbeit oder kurz:

Mechanische Arbeit = Rraft X Beg.

Wird die Kraft in kg, der Weg in mangegeben, so ist die Arbeitseinheit das mkg.

Befindet sich ein Körper unter Einwirkung mehrerer Kräfte, so wird berselbe im allgemeinen eine Bewegung ausführen, die von der Richtung einer der auf ihn wirkenden Kräfte wesentlich abweichen kann. Wenn trothem von der mechanischen Arbeit eben dieser Kraft die Rede ist, so versteht man darunter das Produkt aus der Kraft und derjenigen Wegeslänge, welche man vom Ansang der Bewegung aus gerechnet in der Kraftrichtung erhält, wenn man von dem Endspunkte der Bewegung aus eine Winkelrechte auf die Kraftrichtung fällt.

Bewegt sich z. B. ein Körper unter Einwirkung mehrerer Kräfte von A nach B (Fig. 17) und ist P eine der auf ihn wirkenden Kräfte, so ist, wenn



 $B\,C\,\perp\,A\,C$, die von der Kraft P während der Bewegung $A\,B$ verrichtete mecha=nische Arbeit:

$$\mathfrak{A} = P.\overline{AC} = P.s$$

In Fig. 18 ift, da ber während der Bewegung AB zurückgelegte "der Kraftrichtung entgegengesetzt ist, also negativ in Anrechnung gebrumuß, die von der Kraft P verrichtete mechanische Arbeit:

$$\mathfrak{A} = -P.s$$



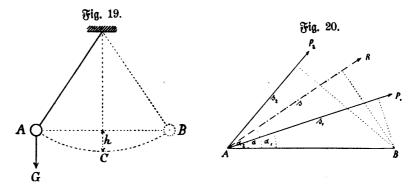
Bei einem mathematischen Penbel 3. B. ist, wenn mit G bas Gewicht ber Kugel bezeichnet wird (Fig. 19), die mechanische Arbeit der Schwerkraft:

während der Bewegung
$$AC: \mathfrak{A}_1 = G \cdot h$$
 , $CB: \mathfrak{A}_2 = -G \cdot h$

und während einer ganzen Pendelschwingung AB (ba die Punkte A und B in gleicher Höhe liegen):

$$\mathfrak{A} = \mathfrak{A}_1 + \mathfrak{A}_2 = \mathfrak{R}\mathfrak{n}\mathfrak{n}$$

Ist die Kraft stets rechtwinklig zur Bewegungsrichtung, so ist der in ihrer Richtung zurlickgelegte Weg — Null, sie verrichtet daher gar keine mechanische



Arbeit. (Beispiel: Zentrifugalpendel, bei welchem die Schwerkraft die mechanische Arbeit Rull verrichtet.)

Es sei num R die Mittelkraft der auf den Körper wirkenden Einzelkräfte P_1 P_2 ... und AB die Bahnlinie des Körpers (Fig. 20).

Bei Zerlegung sämtlicher Kräfte nach beliedigen Richtungen muß dann die in eine bestimmte Richtung hineinfallende Seitenkraft von R gleich sein der Summe der in dieselbe Richtung hineinfallenden Seitenkräfte von $P_1\,P_2\dots$ (vergl. § 7 S. 31). Für die Richtung AB wird danach:

$$R\cos\alpha = P_1\cos\alpha_1 + P_2\cos\alpha_2 + \dots$$

Nach Fig. 20 ift aber:

$$\cos\alpha = \frac{s}{A\,B}; \quad \cos\alpha_1 = \frac{s_1}{A\,B}; \quad \cos\alpha_2 = \frac{s_2}{A\,B}; \dots$$

Durch Einsetzung dieser Werte in die vorige Gleichung erhält man, wenn gleichzeitig mit dem gemeinsamen Divisor AB aller Glieder multipliziert wird:

$$Rs = P_1 s_1 + P_2 s_2 + \dots$$
 16)

Jedes der Glieder der letzten Gleichung stellt die bei der Bewegung des Körpers von A nach B verrichtete mechanische Arbeit der betreffenden Kraft dar, und die Gleichung lautet danach in Worten:

Die mechanische Arbeit ber Mittelfraft ift gleich ber Summe ber mechanischen Arbeiten ber Gingelfrafte.



Gine bestimmte mechanische Arbeit kann nun aber von einer Kraft in kürzerer ober längerer Zeit verrichtet werden und es ist beshalb zur Beurteilung der ganzen Kraftleistung noch erforderlich, die verbrauchte Zeit anzugeben ober zu bestimmen, wie groß die in der Zeiteinheit (1 soo) verrichtete mechanische Arbeit ist.

Man nennt die in 1 sec verrichtete mechanische Arbeit den Effett der Kraft. Da nun die mechanische Arbeit = Kraft × Weg, und der in 1 sec zurückgelegte Weg die Geschwindigkeit ist, so kann man kurz sagen:

Effett = Araft X Gejdwindigfeit

oder wenn der Effekt mit E, die Kraft mit P, die Geschwindigkeit mit v beszeichnet wird:

$$\mathbf{E} = \mathbf{P}\mathbf{v} \quad \dots \quad \dots \quad \dots \quad 17$$

Um bei größeren Kräften und bebeutenben Geschwindigkeiten nicht zu große Zahlenwerte zu erhalten, hat man den Begriff der Pferdekraft oder Pferdes stärke eingeführt.

Man versteht unter einer Pferdekraft einen Cffekt von 75 mkg ober eine mechanische Arbeit von 75 mkg in 1 sec.

In anderen Magen ift:

Bezeichnet man die Anzahl ber Pferbefräfte mit N, fo ift:

$$N = \frac{E}{75} = \frac{Pv}{75} \dots \dots 18$$

Für die regelmäßige tägliche Leistung tierischer Wesen gilt die Formel: $\mathbf{L} = \mathbf{P} \, \mathbf{v} \, \mathbf{t}$

worin zu setzen ist:

Danach ift die tägliche Leiftung eines Menschen:

$$L = 10.0.8.28800 = 230400 \text{ mkg}$$

die tägliche Leiftung eines Bferdes:

$$L = 70.1,25.28800 = 2520000 \text{ mkg}$$

Häufig kann aber ber Mensch ober das Pferd nicht mit mittlerer Geschwindigkeit und Zeit ausgenut werden; dann wird ihre Tagesleiftung geringer. Ift \mathbf{v}_1 die von der mittleren abweichende Geschwindigkeit, \mathbf{t}_1 die neue Zeit, so ergibt sich die dann auszuübende Kraft \mathbf{P}_1 aus der Formel von Gerstner:*)

$$P_1 = P\left(2 - \frac{v_1}{v}\right) \left(2 - \frac{t_1}{t}\right) \dots \dots \dots 19$$

.*) Gine andere Formel (von Maschet) lautet:

$$P_{i} = P\left(3 - \frac{v_{i}}{v} - \frac{t_{i}}{t}\right)$$

boch ift die Formel von Gerftner im allgemeinen vorzuziehen.

Wird 3. B. für einen Arbeiter $v_1=1$ m und $t_1=10$ Stunden geset, so barf P_1 nicht größer sein als:

$$P_1 = 10\left(2 - \frac{1}{0.8}\right)\left(2 - \frac{10}{8}\right) = \infty 5.6 \text{ kg}$$

ohne ben Mann übermäßig zu ermüben.

Wirkt die konstante Kraft P auf einen Körper von der Masse m während einer Wegeslänge s, so verrichtet sie nach dem oben Gesagten die mechanische Arbeit Ps. Eine konstante Kraft erzeugt nun aber stets gleichförmig beschleunigte Bewegung; solglich kann, wenn c die Anfangs-, v die Endgeschwindigkeit des Körpers bedeutet, und p die Beschleunigung ist, welche derselbe durch die Kraft P erhält, nach Gl. 6) S. 6 geset werden:

$$s = \frac{v^2 - c^2}{2p}$$

Nach Gl. 13) ist aber:

$$P = m p$$

Durch Multiplifation beiber Ausbrücke ergibt fich:

Den Ausdruck $\frac{m\,v^2}{2}$ bezw. $\frac{m\,c^2}{2}$, d. i. halbe Masse des Körpers, multipliziert mit dem Quadrate der Geschwindigkeit, nennt man die lebendige Kraft oder Arbeitsenergie, welche der Körper in dem Augenblicke besitzt, wo seine Geschwindigkeit = v bezw. e ist.

Hiernach ist in Gl. 20) $\frac{m\,v^2}{2}$ die lebendige Kraft, welche der Körper am Ende der Bewegung, $\frac{m\,c^2}{2}$ die lebendige Kraft, welche der Körper am Anfang der Bewegung hat; die Differenz:

$$\frac{\mathrm{m}\,\mathrm{v}^2}{2} - \frac{\mathrm{m}\,\mathrm{c}^2}{2}$$

gibt die Zunahme an lebendiger Kraft an, welche der Körper während der Bewegung erfährt.

Die Gl. 20) enthält baber folgenden wichtigen Lehrsat:

Die mechanische Arbeit, welche die auf einen Körper wirkende Kraft verrichtet, ift gleich der von ihr hervorgebrachten Zunahme an lebendiger Kraft besselben, ober kurz:

Mechanische Arbeit = Zunahme an lebendiger Rraft.

Hat ber Körper die Anfangsgeschwindigkeit Null, fo geht Gl. 20) über in:

$$\mathbf{P}\mathbf{s} = \frac{\mathbf{m}\mathbf{v}^2}{2} \quad \dots \quad 21$$

b. h. die lebendige Kraft, welche der Körper am Ende der Bewegung besitzt, ift gleich der von der Kraft während der Bewegung verrichteten mechanischen Arbeit.



Wirkt die Kraft P der Bewegung entgegen, d. h. tritt sie als Widerstand auf, so wird die Bewegung durch sie gleichförnig verzögert.

Die GL 20) nimmt bann (ba ber Weg s negativ einzuseten ift) bie Form an:

$$-Ps = \frac{mv^2}{2} - \frac{mc^2}{2}$$

ober:

Es bezeichnet die Differeng:

$$\frac{\mathrm{m}\,\mathrm{c}^2}{2} - \frac{\mathrm{m}\,\mathrm{v}^2}{2}$$

bie Abnahme an lebendiger Kraft, welche ber Körper mährend der Bewegung ersfährt (die mährend der Bewegung verbrauchte lebendige Kraft) und Gl. 22) läßt fich in Worten folgendermaßen ausdrücken:

Widerstand X Weg = verbrauchte lebendige Araft.

Mittels besonderer Instrumente, ber sog. Dynamometer ober Kraft = messer, läßt sich die zur Überwindung eines Widerstandes erforderliche Kraft immer beobachten. (Federbynamometer von Regnier.)

Aufgabe 29. Wie groß ist die mechanische Arbeit, welche erforderlich ist, um ein Gewicht von 800 kg 6 m hoch zu heben?

Auflösung.

$$Ps = 800.6 = 4800 \text{ mkg}$$

Aufgabe 30. Wenn durch eine Dampfwinde eine Last P = 1000 kg in 8 sec 12 m hoch gehoben werben kann, wie groß ist dann der Effekt ber Winde?

Auflösung. Die hubgeschwindigkeit ift:

$$v = \frac{12}{8} = 1,5 \text{ m}$$

folglich:

$$E = 1000 . 1.5 = 1500 mkg$$

Aufgabe 31. Gin Dampfhammer von 500 kg Gewicht macht in der min 50 Schläge; die hubhöhe beträgt 75 cm. Es foll ber Effekt des hammers bestimmt werden.

Auflösung. Der Hammer macht in ber sec $\frac{50}{60}=$ 5/6 Schläge, also ist bie Geschwindigkeit:

 $v = \frac{5}{6} \cdot 0.75 = 0.625 \text{ m}$

und:

$$E = 500.0,625 = 312,5 \text{ mkg}$$

Aufgabe 32. Wenn ein Mann mit 20 kg Gepack auf wagerechter Bahn täglich 8 Stunden mit einer Geschwindigkeit von 1 m zurücklegen kann, welche Last wird er bann 6 Stunden lang mit einer Geschwindigkeit von 0,8 m tragen können, ohne mehr als sonst ermübet zu sein?

Auflösung. Rach Gl. 19) ift:

$$P_1 = 20 \left(2 - \frac{0.8}{1}\right) \left(2 - \frac{6}{8}\right) = 30 \text{ kg}$$



Mufgabe 33. Rechnet man für einen Mann an ber Rurbel bei anhaltenber Arbeit :

$$P = 10 \text{ kg};$$
 $v = 0.8 \text{ m};$ $t = 8 \text{ Stunben}$

welche Kraft kann berfelbe bann bei gleicher Kurbelgeschwindigkeit v = 0,8 m ausüben, wenn er nur fehr kurze Zeit jeweils beschäftigt ift und sich in langeren Paufen wieber ausruhen kann?

Auflösung. Da bier t, = Rull gefest werben tann, fo ift:

$$P_1 = 10 \left(2 - \frac{0.8}{0.8}\right) \left(2 - 0\right) = 20 \text{ kg}$$

Mufgabe 34. Wenn für ein Pferb bie Seite 23 angegebenen Berte:

$$P = 70 \text{ kg};$$
 $v = 1,25 \text{ m};$ $t = 8 \text{ Stunden}$

feftgehalten werben, wieviel Stunden kann bann ein Pferd mit einem 84 kg ichweren Reiter täglich mit berfelben Geschwindigkeit v gurudlegen ?

Auflösung. Aus:

$$84 = 70 \left(2 - \frac{1,25}{1,25} \right) \left(2 - \frac{t_1}{8} \right)$$

ergibt fich:

Aufgabe 35. Die einer Turbine in ber sec zuströmenbe Baffermenge fei Q = 2 cbm, bas Gefälle H = 5 m. Wieviel theoretische Pferbefrafte hat die Turbine ?

Auflösung. Da 1 chm Wasser 1000 kg wiegt, so ist die ganze im Wasser enthaltene Arbeit für eine sec ober ber Effekt:

$$E = 1000 Q H$$

folglich:

$$N = \frac{1000 \text{ Q H}^{\circ}}{75} = \frac{1000 \cdot 2 \cdot 5}{75} = 133 \text{ /s}$$

Mufgabe 36. Bei einer Dampfmaschine fei:

ber Rolbenburchmeffer d = 40 cm

bie Umbrehungegahl n = 45 in ber min

Wiebiel Pferbefräfte hat biefelbe bei Bollbruck ohne Berückfichtigung ber Reibungen ? Auflöfung. Der Kolbenquerichnitt ift:

$$\frac{d^2\pi}{4} = \frac{40^2 \cdot 3,14}{4} = 1257 \text{ qcm}$$

Da nun jebes qem 6 kg Druck erhalt, fo ift ber gefamte Druck auf ben Rolben:

$$P = 6.1257 = 7542 \text{ kg}$$

Der Kolben macht bei jeber Umbrehung ber Maschine einen hin= und hergang, also ben Weg 2 h; bei n Umbrehungen ist ber zurückgelegte Weg = 2 hn. Dies ist ber Weg in 1 min, folglich ber Weg in 1 sec ober bie Geschwindigkeit:

$$v = \frac{2 h n}{60} = \frac{2.0,8.45}{60} = 1,2 m$$

Daher:

$$N = \frac{P \, v}{75} = \frac{7542 \cdot 1.2}{75} = 120,67$$



Aufgabe 37. Gine Ranonenkugel von 50 kg Gemicht habe eine Geschwindigskeit von 400 m. Wie groß ist ihre lebenbige Rraft in biesem Augenblick?

Auflösung.'

$$\frac{\text{m v}^2}{2} = \frac{G}{g} \frac{\text{v}^2}{2} = \frac{50}{9.81} \frac{400^2}{2} = 407747 \text{ mkg}$$

Aufgabe 38. Wieviel mechanische Arbeit gibt ein Schwungrab von 2 m Halbemesser und 6000 kg Gewicht ab, während es von n=10 Umbrehungen auf $n_1=4$ Umsbrehungen herabgeht?

Auflösung. Die Maffe bes Schwungrabes ift:

$$m = \frac{6000}{9.81} = \infty 612$$

bie Umfangsgeschwindigfeit am Unfang:

$$c = \frac{2 r \pi n}{60} = \frac{2 \cdot 2 \cdot 3,14 \cdot 10}{60} = 2,1 m$$

am Enbe:

$$v = \frac{2 r \pi n_1}{60} = \frac{2 \cdot 2 \cdot 3,14 \cdot 4}{60} = 0,84 m$$

folglich nach Gl. 22) S. 25:

Ps =
$$\frac{612 \cdot 2,1^2}{2}$$
 - $\frac{612 \cdot 0,84^2}{2}$ = 1134 mkg

Abschnitt II.

Die Lehre vom Gleichgewicht der auf einen festen Körper wirkenden Kräfte (Statik fester Körper).

§ 6.

Das statische Moment.

Wirkt eine Kraft auf einen um eine feste Achse drehbaren Körper, so wird dieselbe, wenn ihre Richtungslinic außerhalb der Achse liegt, eine Drehung des Körpers hervorzubringen suchen. Das Bestreben, den Körper zu drehen, ist um so größer, je größer die Kraft und je größer. Fig. 21.

zu drehen, ist um so größer, je größer die Kraft und je größer deren Abstand von der Drehachse ist. Um die Größe dieses Drehbestrebens durch Zahlen genau ausdrücken zu können, hat man den Begriff des statischen Momentes eingeführt.

ber Kraft und kann banach kurz fagen:

Man versteht unter dem statischen Moment einer / Kraft R (Fig. 21) in bezug auf eine außerhalb der Kraft= C richtung liegende Orehachse C, welche rechtwinklig zur Kraft= ebene gerichtet ist, das Produkt aus der Kraft und dem winkelrechten Abstande derselben von der Orehachse. Man nennt diesen Abstand I den Hebelarm

l R



Moment = Rraft X Debelarm

ober :

$$\mathfrak{M} = \mathsf{Rl} \, \ldots \, \ldots \, \ldots \, \ldots \, \ldots \, \ldots \, 23)$$

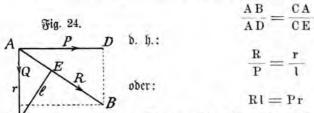
Betreffs des Borzeichens der Momente würde es gleichgültig sein, welche Drehrichtung, ob rechts oder links herum, als die positive eingeführt würde. Wenn aber eine bestimmte Drehrichtung als positiv gilt, so muß die entgegengesete als negativ angesehen werden. Man ist übereingekommen, das Moment einer Kraft positiv zu nennen, wenn die Kraft eine Drehung rechts herum, also im Sinne



der Zeiger einer Uhr hervorzubringen sucht (Fig. 22); das Moment einer Kraft, welche die entgegengesete Drehung hervorbringen würde, ist dann negativ (Fig. 23).

Faßt man die Kraft R, deren Angriffspunkt A sein möge (Fig. 24), als Mittelkraft auf und zerlegt dieselbe in 2 Seitenkräfte Q und P, von denen die eine Q in die Richtung AC fällt, während die zweite P rechtwinklig dazu gesrichtet ist, so kann nur die Krast P eine Drehung erzeugen, da die Wirkung von Q durch den Widerstand der festen Achse aufgehoben wird.

Uns der Ahnlichfeit der beiden Dreiede ABD und CAE folgt aber:



in Worten: Das statische Moment ber Mittel= fraft ist gleich bem statischen Moment ber=

jenigen Seitenfraft, welche rechtwinklig zu ber Berbindungs= linie bes Angriffspunktes ber Rraft mit ber Drehachse (also in Fig. 24 rechtwinklig zu AC) gerichtet ist.

Haben (Fig. 25) die Seitenkräfte P und Q der Kraft R eine folche Lage, daß keine derselben in die Richtung AC hineinfällt, so kann man jede der drei Kräfte RPQ für sich nach den Richtungen AC und rechtwinklig dazu in ihre Komponenten zerlegen.

Nach Fig. 25 ift die rechtwinklig zu AC gerichtete Komponente

Wird die Strede AC wieder mit r bezeichnet, so ist nach dem vorigen Sat das statische Moment

Da nun aber nach Fig. 25:

$$AB_1 = AD_1 + D_1B_1$$

und wegen:

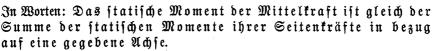
$$D_1B_1 = AE_1$$

auch:

$$AB_1 = AD_1 + AE_1$$

ift, so folgt:

$$\mathfrak{M} = \mathfrak{M}_1 + \mathfrak{M}_2 \dots \dots 24$$



Sind mehrere in der Ebene zerstreut liegende Kräfte $P_1 P_2 \dots P_n$ gegeben und ist R deren Gesantmittelkraft, so vereinige man zunächst die Kräfte P_1 und P_2 zu der Mittelkraft R_{1-2} . Das Moment der letzteren in bezug auf eine rechtwinklig zur Kraftebene gerichtete Drehachse ist nach dem vorigen Sate gleich der Summe der Momente der Kräfte P_1 und P_2 . Sett man dann weiter R_{1-2} mit P_3 zu der Mittelkraft R_{1-3} zusammen, so ist das Moment von R_{1-3} gleich der Summe der Momente der Kräfte R_{1-2} und P_3 folglich auch gleich der Summe der Momente der Kräfte $P_1 P_2 P_3$. In derselben Weise weiter schließend erhält man den Sat:

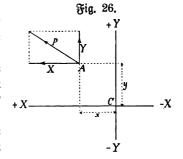
Das statische Moment der Mittelkraft ist gleich der Summe der statischen Momente aller einzelnen Kräfte in bezug auf eine gegebene Achse.

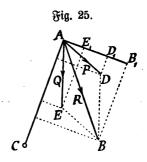
Der obige geometrisch geführte Beweis dieses Sates ist zwar anschaulich, jedoch insofern nicht ganz streng, als das Vorzeichen immer aus der Figur entnommen werden nut. Vollständig scharf ist der Beweis nur analytisch, 3. B. in folgender Weise (nach L. Henneberg in Darmstadt) zu führen:

Man denke sich durch den Drehpunkt C ein rechtwinkliges Koordinatensystem

fo gelegt, daß aus der links von C positiv ansgenommenen X-Achse durch eine positive Drehung (im Sinne des Uhrzeigers) um 90° die positive Y-Achse entsteht (Fig. 26).

Es möge zunächst eine Kraft P in der Ebene des Koordinatensystems gegeben sein, welche an dem Punkte A angreift. Die Seitenkräfte von P in der Richtung der Koordinatenachsen seien X, Y, wobei X und Y positiv sind, wenn dieselben die Richtung der positiven Achsen haben, im anderen





Falle negativ. Werben die Koordinaten des Bunktes A mit xy bezeichnet, so ift das Moment der Seitenkräfte in bezug auf den Drehpunkt C:

$$\mathfrak{M} = xY \pm yX$$

Dieser Ausbruck wird positiv ober negativ sein, je nachdem der Drehungs= sinn der Kraft P positiv oder negativ ist, stellt also ganz allgemein das Moment einschließlich des Borzeichens dar.

An dem Punkte A follen nun mehrere in der Gbene des Koordinatenshstenis liegende Kräfte P_1 P_2 P_3 ... angreifen, deren Mittelfraft R sein möge. Sämt= liche Kräfte seien in Seitenkräfte nach der Richtung der Koordinatenachsen zerlegt, und zwar:

bie Kraft
$$P_1$$
 in die Seitenkräfte $X_1 Y_1$, P_2 , , , , $X_2 Y_2$

Die Seitenkräfte von R find bann:

$$R_{x} = \Sigma(X)$$

$$R_{y} = \Sigma(Y)$$

Daraus ergibt fich bas Moment:

$$\mathfrak{M} = x \Sigma(Y) \pm y \Sigma(X)$$

Nun ift bas Moment

$$\begin{array}{lll} \text{ber Rraft } P_1\colon & \mathfrak{M}_1=x\,Y_1\pm y\,X_1\\ & & P_2\colon & \mathfrak{M}_2=x\,Y_2\pm y\,X_2 \end{array}$$

Die Summe aus ben Momenten sämtlicher Kräfte P ift bemgemäß

$$\mathfrak{M} = \Sigma(xY \pm yX) = x\Sigma(Y) \pm y\Sigma(X)$$

also übereinstimmend mit dem Momente der Mittelfraft.

§ 7.

Gleichgewichtsbedingungen für einen festen Körper.

Ein Körper befindet sich im Gleichgewichte, wenn er durch die auf ihn wirkenden Kräfte in seiner geradlinig gleichförmigen Bewegung ober, wenn er in Ruhe war, in seiner Ruhe nicht gestört wird.

Die an einem Körper angreifenden Kräfte befinden sich im Gleichgewichte, wenn beren Wirkungen auf ben Körper sich gegenseitig aufheben.

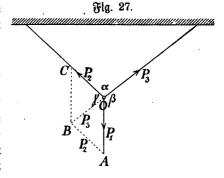
Da jebe einzelne Kraft für sich allein eine Bewegungsänderung des Körpers zur Folge haben würde, so kann ein Körper sich nur dann im Gleichgewichte befinden, wenn die Mittelkraft sämtlicher auf ihn einwirkender Kräfte — Null ist.

Zwei Kräfte heben einander auf (find gleichwertig oder äquivalent), wenn fie in derselben Geraden wirken, gleiche Größe, aber entgegengesette Richtung haben. Mehrere auf einen Körper wirkende Kräfte können daher nur



bann im Sleichgewichte sein, wenn jebe berselben mit der Mittelkraft aller übrigen gleiche Größe, aber entgegengesette Richtung hat.

Wirken 3. B. brei Kräfte, die sich im Gleichgewichte halten, auf einen Körper, so muß jede derselben mit der Mittelkraft der anderen beiden Kräfte gleiche Größe und entgegengesetzte Richtung haben. Die drei Kräfte schneiden sich dann in einem Bunkte. 3. B. muß die Mittelkraft von P, und P, (Fig. 27), welche dargestellt



wird burch die Diagonale OB des aus den Kräften P_1 und P_2 konstruierten Parallelogramms OABC gleich und entgegengesetzt P_8 sein.

In bem Dreieck ABO ist nun:

$$\not \le$$
 A B 0 = 180° -- α
 $\not \le$ A 0 B = 180° -- β
 $\not \le$ 0 A B = 180° -- γ

und da fich in einem Dreieck die Seiten wie die sinus der gegenüberliegenden Winkel verhalten, so ist:

$$\mathbf{P_1:P_2:P_3} = \sin{(180^0-\alpha)} : \sin{(180^0-\beta)} : \sin{(180^0-\gamma)}$$
 ober wegen:

$$\begin{array}{c} \sin \left(180^{0}-\mathrm{x}\right)=\sin \mathrm{x} \\ \mathrm{P}_{1}:\mathrm{P}_{2}:\mathrm{P}_{3}=\sin \alpha:\sin \beta:\sin \gamma \end{array}$$

Liegen sämtliche Kräfte in berselben geraden Linie, so muß für den Fall bes Gleichgewichts die Summe der nach einer Richtung hin wirkenden Kräfte gleich sein der Summe der nach der entgegengesetzen Richtung hin wirkenden Kräfte. Führt der Körper dabei eine gleichförmig fortschreitende Bewegung aus, so nennt man die der Bewegung entgegengesetzt gerichteten Kräfte den Widerstand, im Gegensatzu den bewegenden Kräften. Der Gleichgewichtszustand für diesen Fall kann dann kurz durch die Bedingung ausgedrückt werden:

Rraft = Wiberftanb

Befindet sich ein Körper unter Ginwirkung mehrerer verschieden gerichteter, in derselben Gbene wirkender Kräfte im Gleichgewichte, so muß nach einer (übrigens beliedigen) Richtung hin gerade so viel Kraft wirken, als nach der entgegengeseten Richtung; es darf nach keiner Richtung hin ein Überschuß von Kraft vorhanden sein. Es muß daher, wenn man die Kräfte nach bestimmten Uchsenrichtungen zerlegt, die algebraische Summe (d. h. die mit Rücksicht auf das Vorzeichen genommene Summe) der in eine Uchsenrichtung hinein fallenden Seitenkräfte — Rull sein.

Wenn aber die lette Bedingung auch erfüllt ist, so läßt sich umgekehrt baraus noch nicht der Schluß ziehen, daß der Körper dann sich auch im Gleich=



gewichtszustande befindet. Um im Gleichgewichte zu sein, darf berselbe unter der Einwirkung der Kräfte auch keine Drehbewegung ansführen. Das Bestreben einiger der Kräfte, den Körper nach der einen Richtung zu drehen, muß daher aufgehoben werden durch das ebensogroße Bestreben der übrigen Kräfte, dem Körper die entgegengesette Drehung zu erteilen, oder: die Summe der statischen Momente der nach einer Richtung hin drehenden Kräfte nuß gleich sein der Summe der statischen Momente der nach der entgegengesetten Richtung hin drehenden Kräfte in bezug auf eine bestimmte Achse.

Für den Fall, daß sämtliche Kräfte in einer Gbene liegen, und daß diefelben in wagerechte und lotrechte Seitenkräfte zerlegt werden, daß ferner die Drehachse rechtwinklig zu der Kraftebene gerichtet ist, lauten danach die Gleich= gewichtsbedingungen für einen festen Körper:

- 1. Die algebraische Summe ber wagerechten Kräfte muß = Null sein.
- 2. Die algebraifche Summe ber lotrechten Rrafte muß = Rull fein.
- 3. Die algebraische Summe ber ftatischen Momente muß = Rull fein.

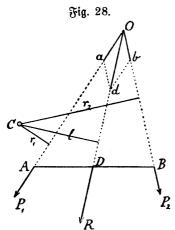
§ 8.

Busammensetzung mehrerer in derselben Ebene wirkender Kräfte mit verschiedenen Angriffspunkten.

Die Regeln, nach benen zwei Kräfte, welche sich in einem Punkte schneiben, zu einer Mittelkraft zusammenzusetzen sind, wurden bereits unter 4. § 4 (S. 17 und 18) gegeben.

Für die Busammensetzung zweier in berselben Gbene wirkender Rräfte mit verschiedenen Angriffspunkten gilt die Regel:

Man verlängere bie Richtungslinien der beiden Kräfte bis zu ihrem Schnittpunkt und konstruiere dort das Kräfteparallelo=



gramm, benn:

Man kann ben Angriffspunkt einer Kraft beliebig in der Richtungs = linie derselben verschieben, wenn nur der neue Angriffspunkt unveränder = lich mit dem ersteren verbunden ist. (Beispiel: Strick, an welchem eine Zugkraft angreist.)

Es seien z. B. die einem festen Körper angehörenden, unveränderlich miteinander versundenen Punkte A und B die Angriffspunkte der Kräfte P_1 und P_2 , welche verlängert sich im Punkte O schneiden (Fig. 28). Verschiedt man die Angriffspunkte A und B nach O, betrachtet also O als gemeinsamen Angriffspunkt der Kräfte

 P_1 und P_2 und konstruiert das Parallelogramm Oadb mit den Seiten Oa $= P_1$ und Ob $= P_2$, so ist die Diagonale Od gleich der gesuchten Mittelkraft R, deren Angriffspunkt wieder beliebig in ihrer Richtung verschoben, z. B. nach dem auf der Berbindungslinie AB liegenden Pankte D verlegt werden kann.

Mit Hilfe bes Sates, daß das ftatische Moment der Mittelkraft gleich ist ber Summe der statischen Momente ihrer Seitenkräfte, läßt sich die Mittelkraft R auch dann bestimmen, wenn der Schnittpunkt O der Kräfte P_1 und P_2 außerhalb der Bilbstäche liegt. In bezug auf den beliedig gewählten Drehpunkt C (Fig. 28) ist:

Die Lage von R folgt bann aus ber Bebingung, daß fie ben winkelrechten Abstand

$$l = \frac{P_1 r_1 + P_2 r_2}{R}$$

von dem Drehpunkt C haben nuß. Größe und Richtung von R gibt die Diagonale des aus den Kräften P_1 und P_2 an beliediger Stelle konstruierten Barallelogramms an.

Sine besondere Erwähnung verdient noch der Fall, wo die Kräfte P_1 und P_2 einander parallel sind (Fig. 29). Das Parallelogramm aus P_1 und P_2 schrumpft hier zu einer geraden Linie zusammen. Daraus folgt, daß die Wittelkraft R dieselbe Richtung hat wie die Kräfte P_1 und P_2 und gleich deren Summe ist. Fig. 29.

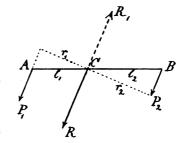
$$\mathbf{R} = \mathbf{P}_1 + \mathbf{P}_2 \dots 26$$

Da bei Aufstellung der Gleichung der ftatisischen Momente die Lage der Drehachse willtürzlich ist, so kann hier der Durchschnittspunkt C der Mittelkraft R mit der Berbindungslinie der beiden Angriffspunkte A und B als Drehachse gewählt werden (Fig. 29).

Grset man die Mittelkraft R durch die gleich große, aber entgegengesett gerichtete Kraft

 R_1 , so befinden sich die Kräfte im Gleichgewichte und es lassen sich daher die allgemeinen Gleichgewichtsbedingungen darauf anwenden. Nach der Gleich= gewichtsbedingung 3. \S 7 \mathfrak{S} . 32 ist dann:

 $-P_1 r_1 + P_2 r_2 = 0$



ober:

$$\frac{P_1}{P_2} = \frac{r_2}{r_1}$$

und da

i

$$\frac{\mathbf{r_2}}{\mathbf{r_1}} = \frac{\mathbf{l_2}}{\mathbf{l_1}}$$

ift, so wird:

$$\frac{\mathbf{P_1}}{\mathbf{P_2}} = \frac{\mathbf{l_2}}{\mathbf{l_1}} \quad \dots \quad \dots \quad 2^{t}$$

Lauenftein, Dechanit. 6. Auft.

Die Mittelkraft teilt also die Berbindungslinie AB im umgekehrten Berhältnis der Seitenkräfte. Hieraus ergibt sich die Lage des Punktes C.

Sind mehr als zwei parallele Kräfte gegeben, so kann man zur Bestimmung ber Mittelkraft berselben das eben angegebene Berfahren in der Weise wieders holen, daß man aus der Mittelkraft zweier Parallelkräfte und einer dritten wieder eine Mittelkraft bilbet, diese dann mit einer vierten Kraft zusammensest usw.

Auch für beliebig viele in berselben ober in verschiedenen Gbenen wirkende Barallelfräfte gilt bann ber Sat:

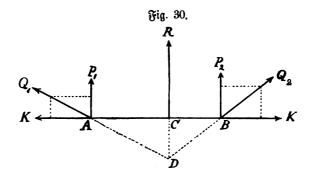
Die Mittelkraft gleichgerichteter Barallelkräfte ift gleich beren Summe und hat biefelbe Richtung.

Ift R die Mittelkraft der parallelen Kräfte $P_1 P_2 P_3 \ldots$, deren winkelerchte Abstände von einer beliedigen, aber den Kräften ebenfalls parallelen Ebene $\mathbf{x}_1 \mathbf{x}_2 \mathbf{x}_3 \ldots$ sein mögen, und bezeichnet man mit \mathbf{x}_0 den winkelrechten Abstand der Kraft R von derselben Ebene, so ist nach dem Sate von dem statischen Moment (S. 29):

$$\mathbf{R}\mathbf{x}_0 = \mathbf{P}_1\mathbf{x}_1 + \mathbf{P}_2\mathbf{x}_2 + \mathbf{P}_3\mathbf{x}_3 + \dots$$
 28)

Das statische Moment der Mittelkraft paralleler Kräfte in bezug auf eine ihnen parallele Ebene ist gleich der Summe der statischen Momente aller Einzelkräfte in bezug auf dieselbe Ebene.

Man kann die Lage der Mittelkraft zweier paralleler Kräfte auch dadurch bestimmen, daß man an den Angriffspunkten A und B der Kräfte P_1 und P_2



in der Richtung AB noch zwei beliebig große, aber gleiche und entgegengesett gerichtete, sich also gegenseitig aushebende Kräfte K hinzufügt (Fig. 30).

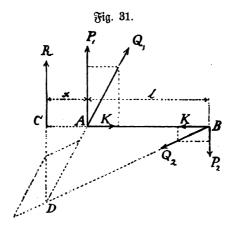
Sett man biese Kräfte K mit P_1 und P_2 zu den Mittelkräften Q_1 bezw. Q_2 zusammen und verlängert die Richtungslinien der letzteren bis zu dem Schnittspunkt D, so ist damit ein Punkt gefunden, durch welchen die Mittelkraft R der Kräfte P_1 und P_2 hindurchgehen muß.

Dasselbe Verfahren kann benutt werden zur Bestimmung der Mittelskraft R von zwei entgegengesett gerichteten Parallelkräften P_1 und P_2 von ungleicher Größe (Fig. 31).



Die Mittelfraft hat hier ben Wert:

Nimmt man die Richtung von P_1 als die positive an und ist $P_1 > P_2$, so ist auch R positiv, hat also die Richtung von P_1 . Ist dagegen $P_2 > P_1$, so ist R negativ, hat folglich die Richtung von P_2 .



Die Mittelkraft von zwei entgegengesetzt gerichteten Parallelkräften von ungleicher Größe ist gleich beren Differenz und hat die Richtung der größeren Araft.

Die Lage von R ergibt fich aus der Momentengleichung (Drehpunkt C):

$$-P_1x + P_2(l+x) = 0$$

woraus durch Auflösung für x folgt:

8

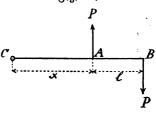
$$\mathbf{x} = \frac{\mathbf{P}_2}{\mathbf{P}_1 - \mathbf{P}_2} \mathbf{1} \dots \dots 30$$

Sind die entgegengesetzt gerichteten Parallelkräfte einander gleich $(P_1 = P_2 = P)$, so hat deren Mittelkräft (als Differenz der gleich großen Kräfte P) die Größe Rull und nach der letzten Gleichung wird $x = \infty$. Darqus folgt der Sak:

x = \infty. Daraus folgt ber Sat:

3 wei gleich große entgegengesett gerichtete Parallelkräfte lassen sich nicht burch eine Mittelkraft ersetzen, sondern bilden ein Kräftepaar von unveränder= lichem Momente.

Ist nämlich (Fig. 32) $AB \perp P$ (was sich streets burch Berschiebung bes Angriffspunktes einer ber Kräfte P in ihrer Richtungslinie erreichen läßt) und man stellt die Gleichung ber statischen Momente auf in bezug auf einen in der Richtung AB liegenden



Drehpunkt C, der die beliedige Entfernung x vom Punkte A haben möge, so erhält man:

 $\mathfrak{M} = -Px + P(l+x)$

ober:

$$\mathfrak{M} = P1 \dots 31$$

Das Moment bes Kräftepaares ist also unabhängig von x und hat stets ben unveränderlichen Wert: Kraft multipliziert mit dem winkelrechten Abstande der beiden Kräfte voneinander, oder wenn dieser Abstand wieder der Hebe arm des Kräftepaares genannt wird:

Moment = Araft X Bebelarm

Über die in einer und berselben Ebene wirkenden Rräftepaare find folgende Sate zu merten:

Die Wirkungen zweier Kräftepaare von gleichen Momenten und gleicher Drehrichtung stimmen überein.

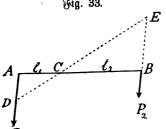
3mei Kräftepaare von gleichen Momenten und entgegen = gefetten Drehrichtungen halten einanber im Gleichgewicht.

Mehrere Kräftepaare lassen sich ersetzen burch ein einziges Kräftepaar, bessen Moment gleich ist ber algebraischen Summe ber Momente ber gegebenen Kräftepaare.

Mehrere Kräftepaare sind daher im Gleichgewicht, wenn die algebraische Summe ihrer Momente gleich Null ist, b. h. wenn die Momentensumme der nach einer Richtung hin drehenden Kräftepaare gleich ist der Momentensumme der nach der entgegengesetzten Richtung hin drehenden Kräftepaare.

Aufgabe 39. Es soll die Lage der Mittelfraft von zwei gleichgerichteten Parallelfräften P_1 und P_2 durch Konstruktion bestimmt werden.

Auflösung. Man verbinde die Angriffspunkte A und B der Kräfte P_1 und P_2 durch die Gerade AB (Fig. 33), mache A $D=P_2$ und $BE=P_1$ und ziehe die Gerade DE,



welche die AB im Punkte C schneibet. Nach Gl. 27) S. 33 ift bann C ein Punkt in der Richtungslinie E der Mittelkraft aus P, und P2, denn in den ähnlichen Dreiecken BCE und ACD verhält sich:

$$\frac{\mathbf{BE}}{\mathbf{AD}} = \frac{\mathbf{BC}}{\mathbf{AC}}$$

ober:

$$\frac{P_1}{P_2} = \frac{l_2}{l_1}$$

Aufgabe 40. Es foll die Lage der Mittelsfraft R von zwei entgegengesett gerichteten, ungleich

großen Parallelfräften P, und P, burch Ronftruttion gefunden werben.

Auflösung. (Fig. 34.) Man ziehe AB, mache ${\rm AD}={\rm P_2}$ und ${\rm BE}={\rm P_1}$ und ziehe die Gerade ED, deren Richtung die verlängerte AB in C schneibet. Die Lage der den Kräften ${\rm P_2}$ und ${\rm P_1}$ parallelen Mittelfraft R ist dadurch bestimmt, daß dieselbe durch den Punkt C hindurchgehen muß.

Fig. 34.

Der Beweis folgt, wenn man noch die Hilfslinie DF \parallel AB zieht, aus Fig. 34 und Gl. 30).

Aufgabe 41. Zwei parallele gleichgerichtete Kräfte $P_1=20~{\rm kg}$ und $P_2=50~{\rm kg}$ wirken an zwei im Abstande von 2,1 m fest miteinander verbundenen Punkten A und B. Wie groß ist die Mittelkraft R und wie groß sind die Abschnitte l_1 und l_2 , in welche dieselbe die Strecke AB zerlegt?

Auflöfung.

$$R = P_1 + P_2 = 20 + 50 = 70 \text{ kg}$$

Nach Gl. 27) S. 33 ist:

$$\frac{l_2}{l_1} = \frac{P_1}{P_2} = \frac{20}{50} = 0.4$$

also:

$$l_9 = 0.4 l_1$$

Außerbem ift:

$$l_1 + l_2 = 2,1 \text{ m}$$

und wenn hierin der für l, gefundene Bert eingefett wird:

$$l_1 + 0.4 l_1 = 2.1 m$$

 $l_1 = \frac{2.1}{1.4} = 1.5 m$

banach:

$$l_2 = 2.1 - l_1 = 2.1 - 1.5 = 0.6 \text{ m}$$

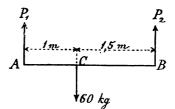
Aufgabe 42. Gine Kraft $P=16~{
m kg}$ wirkt an einem Hebelarm $l=1,2~{
m m}$. Wie groß muß die Kraft P_1 sein, welche, an einem Hebelarme $l_i=0,8~{
m m}$ wirkend, bassfelbe Drchmoment erzeugen würde?

Auflösung.

 $P_{i} l_{i} = P l$

folglich:
$$P_{i}=\frac{P\,l}{l_{i}}=\frac{16\cdot1.2}{0.8}=24~\mathrm{kg}$$

Aufgabe 43. Gine magerechte Stange AB, welche in C durch ein Gewicht $Q=60~\mathrm{kg}$ belastet ift, ist an ihren Endpunkten unterstützt. Wie groß sind bie in A und B wirkenden Drücke P_1 und P_2 , wenn



AC = 1 m, CB = 1,5 m ift und wenn die Stange sclbst als gewichtslos betrachtet wird?

Auflösung. (Fig. 35.) Stellt man die Momentengleichung in bezug auf ben Drehpunkt B auf, so liefert die Kraft P2 keinen Beitrag, da deren Hebelarm — Null ift. Man erhält:

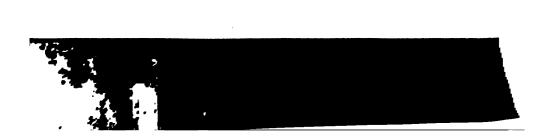
$$P_1 \cdot 2.5 - 60 \cdot 1.5 = 0$$

baraus:

$$P_1 = \frac{60.1.5}{2.5} = 36 \text{ kg}$$

Die Momentengleichung in bezug auf ben Drehpunkt A lautet:

$$60.1 - P_{2.25} = 0$$



38

folglich:

$$P_2 = \frac{60.1}{2.5} = 24 \text{ kg}$$

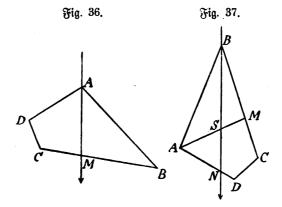
§ 9.

Dom Schwerpunkt.

Jeber Körper kann betrachtet werden als zusammengesett aus einzelnen materiellen Punkten oder Massenteilchen, beren Summe die ganze Masse des Körpers ausmacht. Die Gewichte der einzelnen Massenteilchen sind Kräfte, welche nach dem Erdmittelpunkt gerichtet sind, die man aber wegen der geringen Ausbehnung der in Betracht zu ziehenden Körper im Vergleich zu dem Erdhalbmesser (im Mittel = 6 370 000 m) als lotrecht abwärts gerichtete Parallelkräfte ansehen darf. Die Mittelkraft der Gewichte der sämtlichen Massenteilchen ist daher, als Mittelkraft gleich gerichteter Parallelkräfte (der Schwerkräfte), gleich deren Summe, d. h. gleich dem Gewichte des ganzen Körpers. Diese Mittelkraft geht, in welche Lage man den Körper auch bringen möge, immer durch ein und densselben Vunkt, den Schwerdunkt.

Der Schwerpunkt ist also berjenige Punkt, in welchem man sich die ganze Masse bes Körpers vereinigt benken kann und bei dessen Unterstützung der Körper sich in jeder Lage im Gleichgewichte befindet.

Wird der Körper in irgend einem anderen Punkte unterstützt, so findet nur dann Gleichgewicht statt, wenn der Unterstützungspunkt in der Lotrechten des Schwerpunktes liegt. Aus dieser Lage herausgebracht und darauf losgelassen, dreht sich der Körper um den Unterstützungspunkt, dis der Schwerpunkt unterhalb besselben wieder in die durch den Unterstützungspunkt gelegte Lotrechte gelangt.



Hierauf beruht mittels des Versuchsverfahrens die Bestimmung des Schwerspunktes unregelmäßig begrenzter oder auch solcher Körper, deren Dichtigkeit nicht überall die gleiche ist. Man hänge den betr. Körper, z. B. eine dünne Platte ABCD



an einem Punkte A mittels eines Fabens auf (Fig. 36). Der Schwerpunkt S wird dann, wenn der Körper zur Ruhe gekommen ift, auf der durch A gezogenen Lotrechten AM, also in der Berlängerung des Fadens liegen.

Hängt man alsdann den Körper an einem anderen Punkte B auf (Fig. 37), so enthält die durch B gezogene Lotrechte BN ebenfalls den Schwerpunkt, so daß dieser selbst im Durchschnittspunkte S der Geraden AM und BN liegt.

Gine Linie, welche ben Schwerpunkt enthält, wie 3. B. hier jede ber Geraben AM und BN, wird Schwerlinie genannt.

Bur Bestimmung bes Schwerpunktes eines Körpers durch Rechnung kann die SL.28) S. 34 benutt werden, wenn man darin statt R das Gewicht des ganzen Körpers, statt $P_1P_2\ldots$ die Scwichte der einzelnen Massenteilchen einssett. Bezeichnet man mit $m_1\,m_2\ldots$ die Massenteilchen des Körpers, mit M deren Summe, mit $x_1\,x_2\ldots$ ihre rechtwinkligen Entsernungen von einer bestiebigen Ebene und mit x_0 die rechtwinklige Entsernung des Schwerpunktes des Körpers von dieser Ebene, so ist zu setzen (vergl. Sl. 15, S. 15):

$$R = Mg$$

$$P_1 = m_1 g$$

$$P_2 = m_2 g$$

wodurch Gl. 28) übergeht in:

$$M g x_0 = m_1 g x_1 + m_2 g x_2 + m_3 g x_3 + \dots$$

ober:

$$\mathbf{M} \mathbf{x}_0 = \mathbf{m}_1 \mathbf{x}_1 + \mathbf{m}_2 \mathbf{x}_2 + \mathbf{m}_3 \mathbf{x}_3 + \dots$$
 32)

Allgemein kann das Produkt mx, b. i. Massenteilchen multipliziert mit seinem winkelrechten Abstande von einer Gbene, das statische Moment des Massenteilchens in bezug auf diese Gbene genannt werden. Bezeichnet man die Summe aller dieser Produkte durch Σ (mx), so folgt aus \mathfrak{Sl} . 32):

$$\mathbf{x}_0 = \frac{\Sigma(\mathbf{m}\,\mathbf{x})}{\mathbf{M}} \dots \dots 33$$

Der Abstand des Schwerpunktes eines Körpers von irgend einer Ebene ist gleich der Summe der statischen Momente der ein= zelnen Massenteilchen, dividiert durch die Masse des ganzen Körpers.

Bei einem homogenen (gleichförmig bichten) Körper verhalten sich die Raumteile wie die Massenteile. Ist daher V der Nauminhalt des ganzen Körpers, $v_1\,v_2\ldots$ die Rauminhalte seiner einzelnen Teile, so kann man für einen homogenen Körper der Gl. 32) auch die Form geben:

$$\nabla x_0 = v_1 x_1 + v_2 x_2 + v_3 x_3 + \dots$$

Hat der homogene Körper die Gestalt einer ebenen Platte von überall gleicher Dicke, bei welcher sich die Raumteile wie die Flächenteile verhalten, und ist F die ganze Fläche, $\mathbf{f_1} \, \mathbf{f_2} \, \mathbf{f_3} \, \ldots$ die Teilstächen, so erhält man aus der letzten Gleichung:

$$\mathbf{F} \mathbf{x}_0 = \mathbf{f}_1 \mathbf{x}_1 + \mathbf{f}_2 \mathbf{x}_2 + \mathbf{f}_3 \mathbf{x}_3 + \dots$$
 34



Obgleich das statische Moment erklärt wurde als das Produkt Kraft mal Hebelarm, so kann man doch auch von dem statischen Momente einer Fläche reden, indem man die Fläche als gleichförmig mit Masse erfüllt ansieht und als Gewicht auffaßt, welches im Schwerpunkte der Fläche angreift. Gl. 34) fagt danach aus:

Das statische Moment ber ganzen Fläche ist gleich ber algebraischen Summe ber statischen Momente ber einzelnen Flächenteile in bezug auf eine gegebene Achse.

Gl. 34) kann benutt werden zur Bestimmung der Lage des Schwers punktes einer ebenen Figur, die zusammengesetzt gedacht werden kann aus einszelnen Teilen mit bekanntem Schwerpunkt.

If the Achse eine Schwerachse, b. h. geht sie burch ben Schwerpunkt ber Figur, so ist $\mathbf{x}_0 = \text{Null}$, folglich nach Gl. 34):

In Worten: Die algebraische Summe ber statischen Momente. ber einzelnen Flächenteile in bezug auf bie Schwerachse ist gleich Null.

Ist daher eine Symmetrieachse ober Symmetrieebene vorhanden, so liegt in dieser immer der Schwerpunkt.

Hat der Körper, dessen Schwerpunkt zu bestimmen ift, die Gestalt einer Linie, so versteht man darunter eine Aneinanderreihung von Massenpunkten oder eine Linie mit darüber gleichmäßig verteilter Masse, wie dies z. B. bei einem bünnen Drahte annähernd der Fall ist.

§ 10.

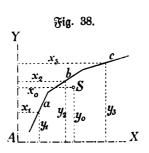
Schwerpunktsbestimmungen von Linien, Ilächen, Körpern.

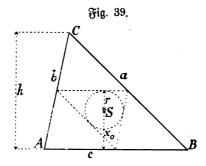
1. Schwerpunkte von Linien.

Berabe Linie.

Der Schwerpunkt einer (materiellen) geraden Linie liegt im Halbierungspunkte berselben.

Bebrochene Linie (Fig. 38).





Die einzelnen Teile der gebrochenen Linie seine abc, deren Schwerpunkts-abstände von der Achse $A : x_1 x_2 x_3$, von der Achse $A : y_1 y_2 y_3$. Werden dann die Abstände des gesuchten Schwerpunktes S von den Achsen mit $x_0 y_0$ bézeichnet, so erhält man mit Benutung der Gl. 34):

$$(a + b + c) x_0 = a x_1 + b x_2 + c x_3$$

 $(a + b + c) y_0 = a y_1 + b y_2 + c y_3$

und daraus:

$$x_0 = \frac{a x_1 + b x_2 + c x_3}{a + b + c}$$

$$y_0 = \frac{a y_1 + b y_2 + c y_3}{a + b + c}$$

Dreiedsumfang (Fig. 39).

Die Seiten bes Dreiecks ABC seien abc, die Höhe besselben = h. Es ist dann in bezug auf die Achse AB, wenn man den Abstand des gesuchten Schwerpunktes S von dieser Achse mit x_0 bezeichnet:

$$(a + b + c) x_0 = a \cdot \frac{h}{2} + b \cdot \frac{h}{2}$$

folglich:

$$\mathbf{x_0} = \frac{\mathbf{a} + \mathbf{b}}{\mathbf{a} + \mathbf{b} + \mathbf{c}} \cdot \frac{\mathbf{h}}{2}$$

Der Abstand r des Schwerpunktes S von der Berbindungslinie der Schwerpunkte der Oreiecksseiten a und b ist dann:

$$r = \frac{h}{2} - x_0 = \frac{h}{2} \left(1 - \frac{a+b}{a+b+c} \right)$$
$$r = \frac{hc}{2} \cdot \frac{1}{a+b+c}$$

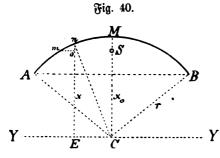
Der Abstand r ist also gleich dem Inhalt des Dreiecks ABC, dividiert durch den Umfang besselben.

In bezug auf die Achien A.C und B.C erhält man für r genau denfelben Wert, worans folgt, daß der Schwerpunkt eines Dreiecksumfanges der Mittelspunkt desjenigen Kreifes ist, welcher die Verbindungslinien der Schwerpunkte der einzelnen Oreiecksseiten berührt.

Man verbinde banach die Mittelpunkte der Dreiecksseiten abe durch gerade Linien und halbiere die Winkel bes dadurch entstehenden inneren Dreiecks. Der Schnittpunkt dieser die Winkel halbierenden Linien ist dann nach einem bekannten geometrischen Satze der Mittelpunkt des in das innere Dreieck eingeschriebenen Kreises und somit zugleich der gesuchte Schwerpunkt S für den Umfang des Dreiecks ABC.

Rreisbogen.

Der Schwerpunkt S eines Kreisbogens AB (Fig. 40) liegt auf dem den Bogen halbierenden Halbimesser CM = r und in einer Entfernung \mathbf{x}_0 vom Kreissmittelpunkte C, die folgendermaßen bestimmt wird:



Denkt man sich ben Bogen AB in sehr viele kleine Teile zerlegt und stellt bie statischen Momente berselben in bezug auf die durch den Punkt C parallel zu der Sehne AB gezogene Gerade YY auf, so muß (nach Gl. 34) die Summe aller dieser statischen Momente gleich sein dem statischen Momente des ganzen Bogens.

Es sei mn (Fig. 40) ein solches sehr kleines Bogenstilck und nE = x

bessen Abstand von der YY, so ist sein statisches Moment = mn.x und die Summe der statischen Momente sämtlicher Bogenstücke $= \sum (mn.x)$. Zieht man mo \parallel AB und noch die Hilfslinie Cn, so verhält sich in den ähnlichen Dreisecken mno und CnE:

$$\frac{mn}{mo} = \frac{Cn}{En} = \frac{r}{x}$$

folglich:

$$mn.x = mo.r$$

Dieselbe Beziehung gilt für jebes andere kleine Bogenftud, baber:

$$\Sigma(mn.x) = \Sigma(mo.r) = r \Sigma(mo)$$

ober da:

$$\Sigma(m o) = \overline{AB}$$

ift, so wird:

$$\Sigma(mn.x) = r.\overline{AB}$$

Da nun das ftatische Moment des ganzen Bogens $= \widehat{AB}$. \mathbf{x}_0 ist, so erhält man:

$$\widehat{AB}$$
, $x_0 = r \cdot \overline{AB}$

woraus folgt, wenn noch die Länge des Bogens \widehat{AB} mit b, die Länge der Sehne \overline{AB} mit s bezeichnet wird:

Für den Halbkreis ist $s=2\,\mathrm{r}$ und $b=\mathrm{r}\pi$, folglich:

$$\mathbf{x}_0 = \frac{2\mathbf{r}}{\pi} \dots \dots 37$$

2. Schwerpunkte von flächen.

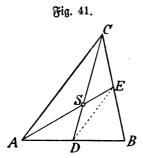
Dreied.

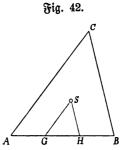
Der Schwerpunkt eines Dreiecks ABC (Fig. 41) liegt auf der Geraden CD, welche von der Spize C des Dreiecks nach der Witte D der gegenüberliegenden Seite AB gezogen ist.

Denkt man sich nämlich das Dreieck ABC burch parallel zu AB gezogene

Linien in sehr schmale Streifen zerlegt, so liegen beren Schwerpunkte sämtlich auf ber Mittellinie CD.

Aus demselben Grunde enthält auch die von der Spitse A nach der Mitte E der gegenüberliegenden Seite BC gezogene Gerade AE den Schwerpunkt, folglich





nmß berselbe mit bem Schnittpunkte S ber beiben Linien CD und AE zussammenfallen.

Aus der Ahnlichkeit der Dreiede DES und ACS folgt:

DS:SC = DE:AC

Da nun:

 $DE = \frac{1}{2}AC$

ift, so folgt:

$$DS = \frac{1}{2}SC = \frac{1}{3}DC$$

Der Schwerpunkt eines Dreieds liegt danach auf der Mittel= linie und in 1/8 der Höhe.

Nach dem obigen Beweise wird der Schwerpunkt eines Dreiecks auch bestimmt durch den Schnittpunkt der im ersten Drittelspunkt der Höhe zu den Dreiecksseiten gezogenen Parallelen. Da durch die letzteren die Dreiecksseiten selbst in drei gleiche Teile geteilt werden, so folgt daraus der Sat:

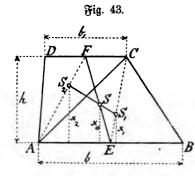
Die durch die Drittelspunkte einer Dreiecksseite zu den beiden anderen Seiten gezogenen Parallelen schneiden sich im Schwerpunkte S (Fig. 42).

Parallelogramm.

Die Diagonalen bilben Schwerlinien, ba burch biefelben bas Parallelos gramm in je zwei kongruente Dreiecke zerlegt wird. Der Schwerpunkt fällt mit bem Schnittpunkt ber Diagonalen zusammen.

Baralleltrapez.

Der Schwerpunkt eines Trapezes ABCD (Fig. 43) liegt auf der Geraden EF, welche die Mitten der parallelen Seiten AB und CD miteinander versbindet. Gine andere Schwerlinic erhält man, wenn man die Schwerpunkte S, und



S₂ ber beiben Dreiede ABC und ACD, in welche sich bas Trapez burch bie Dia= gonale AC zerlegen läßt, miteinander ver= binbet. Der Schwerpunkt S ift ber Schnitt= punkt ber S₁ S₂ mit ber EF.

Bezeichnet man den Flächeninhalt des Dreiecks ABC mit F_1 , des Dreiecks ACD mit F_2 und find x_0 x_1 x_2 die winkelrechten Abstände der Schwerpunkte SS_1 S_2 von der Achse AB, so ist nach BL AB.

$$x_0 (F_1 + F_2) = F_1 x_1 + F_2 x_2$$

Sest man bierin die Berte ein:

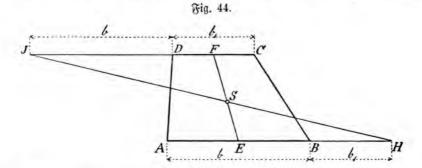
$$F_1 = \frac{b h}{2}$$
 $F_2 = \frac{b_1 h}{2}$ $x_1 = \frac{1}{3} h$ $x_2 = \frac{2}{3} h$

fo folgt:

$$\mathbf{x}_0 = \frac{\mathbf{h}}{3} \frac{\mathbf{b} + 2 \, \mathbf{b}_1}{\mathbf{b} - \mathbf{b}_1}$$

ober :

Hieraus ergibt fich eine zweite (einfachere) Konftruktion bes Schwerpunktes S. Man verlängere (Fig. 44) jebe ber parallelen Seiten AB und CD nach ent gegengeseten Richtungen um eine Strecke gleich ber anderen Seite, mache also



 $BH = b_1$ und DJ = b. Der Schnittpunkt S der Verbindungslinie HJ mit der Mittellinie EF ist der Schwerpunkt des Trapezes, denn:

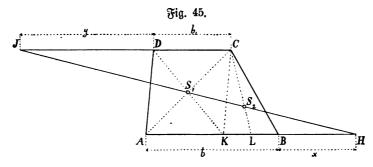
$$\frac{ES}{FS} = \frac{EH}{FJ} = \frac{\frac{b}{2} + b_1}{\frac{b_1}{2} + b}$$

woraus übereinstimmend mit Gl. 38) folgt:

$$\frac{ES}{EF} = \frac{ES}{ES + FS} = \frac{\frac{b}{2} + b_1}{\frac{b}{2} + b_1 + \frac{b_1}{2} + b} = \frac{b + 2b_1}{3(b + b_1)}$$

Die Konstruktion Fig. 44 läßt sich noch auf andere Art folgendermaßen beweisen:

Man zerlege das Trapez ABCD (Fig. 45) durch die Gerade CK || AD in das Parallelogramm AKCD und das Dreieck KCB. Bestimmt man sodann die Schwerpunkte \mathbf{S}_1 und \mathbf{S}_2 dieser Figuren in bekannter Weise, so wird der



Schwerpunkt S bes Trapezes auf der Berbindungslinie S, S, liegen. Man verslängere die Gerade S, S, nach beiden Richtungen hin dis zu den Schnittpunkten H und J mit den verlängerten parallelen Trapezseiten AB und CD.

Die vorläufig noch unbekannten Abschnitte auf letteren feien:

$$BH = x$$

 $DJ = v$

Aus der Ähnlichkeit der Dreiecke L HS_2 und CJS_2 , deren Seiten L S_2 und CS_2 sich verhalten wie 1:2 (weil L $S_2=^1/_8$ LC), folgt:

$$CJ = 2HL$$

ober:

$$b_1 + y = 2\left(\frac{b - b_1}{2} + x\right)$$

Run ift aber wegen Kongruenz der Dreiede AHS, und CJS,:

$$b + x = b_1 + y$$

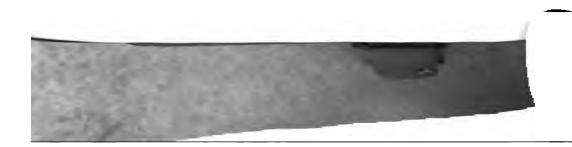
folglich wird:

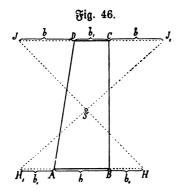
$$b+x=2\left(\frac{b-b_1}{2}+x\right)$$

Daraus ergibt sich:

$$x = b_1$$
 und $y = b$

Bei verhältnismäßig hohen und schmalen Trapezen fällt der Schnitt der Mittellinie mit der Geraden HJ (Fig. 44) ziemlich schlank aus, was für die

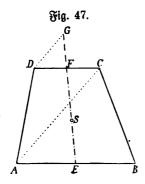


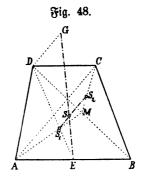


genaue Festlegung bes Schwerpunktes nicht gerade vorteilhaft ist. Günstiger ist in der Beziehung dann die Konstruktion Fig. 46, bei welcher sich die Geraden HJ und H₁J₁ unter stumpferem Winkel schneiden. Die Mittellinie braucht hier natürlich nicht gezogen zu werden.

Andere einfache von Prof. Rob. Land in Konstantinopel*) angegebene Lösungen für die Schwerpunktsbestimmung eines Trapezes, die noch den Borteil haben, daß sie nicht so viel seitlichen Raum beanspruchen, als die Konstruktionen Fig. 44 und 46, sind folgende:

1. Man ziehe (Fig. 47) die Diagonale AC und durch D die $DG \parallel AC$, verlängere die Mittellinie EF dis G und mache $ES=^1/sEG$. Es ist dann S der gesuchte Schwerpunkt.





Beweis. Sind S_1 und S_2 (Fig. 48) die Schwerpunkte der Dreiecke ABD und BCD, so ist wegen $MS_1={}^1/_3MA$ und $MS_2={}^1/_3MC$:

 $S_1 S_2 \parallel A C$

also auch:

 $S_1S \parallel AC \parallel DG$

Da nun:

 $ES_1 = \frac{1}{8}ED$

fo folgt:

$$ES = \frac{1}{3}EG$$

2. Da, wie unter 1. gezeigt wurde, $S_1 S_2 \parallel A C$ ist, so schneibet die nach beiben Seiten hin verlängerte $S_1 S_2$ auf den parallelen Trapezseiten (Fig. 49) von A bezw. C aus die gleichen Strecken

x = AH = CJ

ab, und ba:

$$S, D = 2.S, E$$



^{*)} Zentralbl. d. Bauverw. 1894, S. 192 und 458.

fo folgt:

$$DJ = 2 EH$$

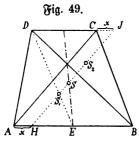
ober:

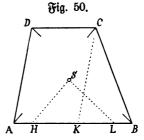
$$b_1 + x = 2\left(\frac{b}{2} - x\right) = b - 2x$$

woraus sich ergibt:

$$x = \frac{1}{3} (b - b_1)$$

Die im Abstande x von der Ede A zu der Diagonalen AC gezogene Parallele geht hiernach durch den Schwerpunkt. Da sich dasselbe für die andere Diagonale BD ebenfalls nachweisen läßt, so erhält man den Satz:



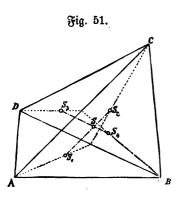


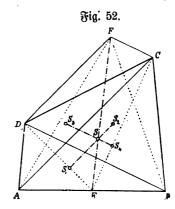
Die im Abstande $x=\frac{1}{3}\,(b-b_1)$ von den Eden der größeren Grundlinie zu den Diagonalen gezogenen Parallelen schneiben sich im Schwerpunkt S.

Zur Konstruktion Fig. 50 ziehe man $CK \parallel AD$, mache $AH = BL = \frac{1}{3}$ BK und ziehe durch H und L Parallelen zu den Diagonalen AC bezw. BD. Der Schnittpunkt derselben ist der Schwerpunkt des Trapezes. Die Diagonalen brauchen dabei nicht selbst gezogen zu werden; es genügt, deren Richtung durch Anlegen des Winkels festzulegen.

Unregelmäßiges Biered.

Man zerlege das Vierec ABCD (Fig. 51) durch die Diagonale BD in die beiben Dreiecke ABD und BCD und bestimme deren Schwerpunkte S_1 und S_2





burch Drittelung ber Wittellinien. Die Verbindungslinie $S_1 S_2$ ist dann eine Schwerlinie des Vierecks. Sine zweite Schwerlinie erhält man, wenn man ein anderesmal das Viereck durch die Diagonale AC in die Dreiecke ACD und ABC zerlegt und beren Schwerpunkte S_3 und S_4 miteinander verdindet. Der Schnittpunkt der beiden Schwerlinien $S_1 S_2$ und $S_3 S_4$ gibt dann den Gesamtschwerpunkt des Vierecks.

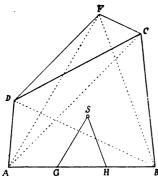
Zieht man (Fig. 52):

und verbindet ben Schnittpunkt F mit ber Mitte E ber Seite AB, so wird wegen:

$$ES_1 = \frac{1}{8} ED \text{ unb } ES_4 = \frac{1}{8} EC$$

Fig. 53.

und weil:



$$\mathbf{S_1}\,\mathbf{S_2} \parallel \mathbf{D}\,\mathbf{F}$$
 und $\mathbf{S_3}\,\mathbf{S_4} \parallel \mathbf{C}\,\mathbf{F}$ die Gerade $\mathbf{E}\,\mathbf{F}$ durch den Punkt \mathbf{S} gehen und auch:

 $ES = \frac{1}{3} EF$

fein muffen.

Der Punkt Sift baher gleichzeitig ber Schwer= vunkt bes Dreieds ABF.

Darauf beruht das folgende von Professor R. Land angegebene*) Verfahren zur Bestimmung des Schwerpunktes S. Man teile (Fig. 53) die Seite AB in drei gleiche Teile, ziehe CF || BD und DF || AC, ferner GS || AF und HS || BF.

Die in Fig. 53 punktiert angebeuteten Linien brauchen selbstverständlich nicht wirklich gezogen, sondern deren Richtungen durch Anlegen des Winkels nur festgelegt zu werden.

Gin anderes bisher vielfach benuttes Berfahren zur Schwerpunktsbestimmung ift folgenbes:

Man zerlege bas Biereck ABCD (Fig. 54) burch die Diagonale AC in die Dreiecke ACD und ABC und bestimme deren Schwerpunkte S_1 und S_2 . Der Schnittpunkt der Berbindungslinie S_1 S_2 mit der Diagonalen AC sei E. Macht man dann S_2 $S = S_4$ E, so ist S der Schwerpunkt des Bierecks.

Der Beweis ergibt sich baraus, daß sich die Abschnitte S_1S und S_2S umgekehrt verhalten müssen, wie die zugehörigen Dreiecksflächen.

Es ift nun aber:

$$S_1 S: S_2 S = S_2 E: S_1 E$$

und wenn man die Hilfslinie BD (welche wegen $MS_1 = \frac{1}{3} MD$, und $MS_2 = \frac{1}{3} MB$ parallel S, S_2 ift) zieht und die MS bis F verlängert:

$$S_0E:S_1E=BH:DH$$

Da nun:

$$BH:DH = \triangle ABC: \triangle ACD$$

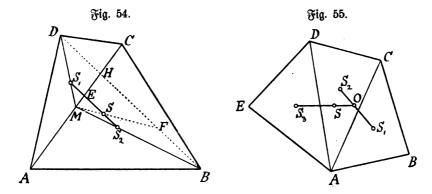
^{*)} Zeitschrift bes Hannoverschen Arch.= und Ing.=Bereins 1895, S. 451.

so ift:

$$S_1 S: S_2 S = \triangle ABC: \triangle ACD$$

Bieled.

Um den Schwerpunkt eines beliebigen unregelmäßigen Bielecks zu finden, zerlege man dieses in einzelne Dreiecke, in deren Schwerpunkten man die Flächen-



inhalte berselben als Gewichte wirkend benkt. Der Angriffspunkt der Mittelkraft bieser Gewichte ist der gesuchte Schwerpunkt.

Sind 3. B. $S_1 S_2 S_3$ die Schwerpunkte der Dreiecke ABC, ACD, ADE, in welche das Fünfeck ABCDE (Fig. 55) zerlegt ist, so ziehe man $S_1 S_2$ und teile diese Linie in O so, daß sich verhält:

$$S_1O:S_2O=ACD:ABC$$

Man ziehe ferner OS_3 und teile diese Linie in S so, daß sich verhält:

$$OS: S_3S = ADE: (ABC + ACD)$$

Es ist bann 8 ber gesuchte Schwerpunkt bes Fünfecks.

Der Schwerpunkt eines regelmäßigen Bielecks fällt mit bem Mittelpunkt bes eingeschriebenen ober umschriebenen Kreises zusammen.

Areisausschnitt ober Sektor.

Der Schwerpunkt liegt in der Halbierungslinie des Winkels A CB (Fig. 56). Denkt man sich den Kreisausschnitt vom Halbmesser r durch radiale Linien in sehr viele kleine Teile geteilt, so kann man diese Teile als Dreiecke betrachten, deren Schwerpunkte um $^2/_3$ r vom Kreismittelpunkte C entsernt sind. Der Schwerpunkt S des Kreisausschnittes fällt daher zusammen mit dem Schwerpunkte des mit dem Halbmesser $^2/_3$ r beschriebenen Kreisbogens $A_1 B_1$.

Da nun:

$$\widehat{A_1 B_1} = \frac{2}{3} \widehat{AB} = \frac{2}{3} b$$

und:

$$\overline{A_1 B_1} = \frac{2}{3} AB = \frac{2}{3} s$$

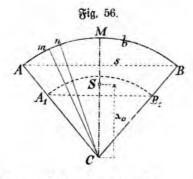
Lauenftein, Dechanit. 6. Mufl

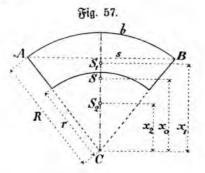
4

ift, so wird nach Gl. 36) S. 42:

$$\mathbf{x}_0 = \frac{^{3}/_{3} \mathbf{r} \cdot ^{2}/_{3} \mathbf{s}}{^{2}/_{3} \mathbf{b}} = \frac{2}{3} \frac{\mathbf{r} \mathbf{s}}{\mathbf{b}} \dots \dots 39$$

Für ben halbfreis ift s = 2r und b = ra, folglich:





Ringausichnitt. (Fig. 57.)

Bedeutet:

F bie Querichnittsfläche bes vollen Rreisausschnittes mit Salbmeffer R

$$\mathbf{F_2}$$
 " " " " \mathbf{r} " " $\mathbf{F_1}$ " " " " \mathbf{r}

find ferner $\mathbf{x_0}\,\mathbf{x_2}\,\mathbf{x_1}$ die Abstände der Schwerpunkte $\mathbf{S}\,\mathbf{S_2}\,\mathbf{S_1}$ vom Kreismittelpunkte C, so ist nach Gl. 34) S. 39: $\mathbf{F}\,\mathbf{x_0} = \mathbf{F_1}\,\mathbf{x_1} + \mathbf{F_2}\,\mathbf{x_2}$

alfo:

$$x_1 = \frac{Fx_0 - F_2x_2}{F_1}$$

Mum ift:

$$F = \frac{bR}{2}; F_2 = \frac{br^2}{2R}; F_1 = \frac{b}{2} \frac{(R^2 - r^2)}{R}$$

und:

$$x_0 = \frac{2}{3} \frac{Rs}{b}; x_2 = \frac{2}{3} \frac{rs}{b}$$

Rach Ginfetzung biefer Werte ergibt fich:



1

Für den halbkreisförmigen Ringausschnitt mit $s=2\,\mathrm{R}$ und $b=\mathrm{R}\pi$ wird:

Rreisabichnitt ober Segment.

Berlegt man (Fig. 58) ben Kreis= ausschnitt CAMB — F burch die Sehne AB — s in den Abschnitt AMB — \mathbf{F}_1 und das Dreieck ABC — \mathbf{F}_2 , so läßt sich der Schwerpunktsabstand für den Abschnitt AMB ebenfalls mit Hilfe der Gl. 34) S. 39 bestimmen. Es ist:

$$\mathbf{F}\mathbf{x_0} = \mathbf{F_1}\mathbf{x_1} + \mathbf{F_2}\mathbf{x_2}$$

folglich:

$$\mathbf{x_1} = \frac{\mathbf{F} \, \mathbf{x_0} - \mathbf{F_2} \, \mathbf{x_2}}{\mathbf{F_1}}$$

Durch Einsetzung der Werte:

$$F = \frac{r b}{2};$$
 $F_2 = \frac{s}{2} \sqrt{r^2 - \left(\frac{s}{2}\right)^2};$ $x_0 = \frac{2}{3} \frac{r s}{b};$ $x_2 = \frac{2}{3} \sqrt{r^2 - \left(\frac{s}{2}\right)^2}$

worin b die Länge bes Bogens AB bedeutet, findet man:

Für den Halbkreis ist $s=2\,\mathrm{r}$ und $\mathrm{F_1}=\frac{\mathrm{r}^2\,\pi}{2}$. Durch Einsetzung dieser Werte ergibt sich, übereinstimmend mit dem Ausdruck Gl. 40):

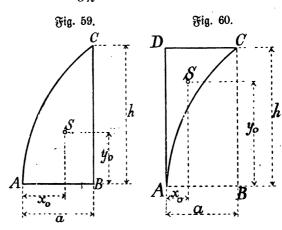
$$x_1 = \frac{4r}{3\pi}$$

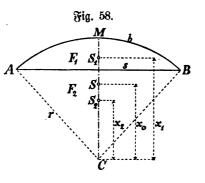
Parabelfläche.

Für den Schwers punkt der Parabelfläche ABC mit Scheitel in A ergibt sich nach den Bezeichnungen der Fig. 59:

$$x_0 = \frac{8}{5} a$$
 . 44)
 $y_0 = \frac{8}{8} h$. 45)

Filr ben Schwerspunkt ber Figur ACD, welche die Parabelfläche ABC zu bem Rechtecke ABCD ergänzt (Fig. 60), ift:





Rugelzone und Rugelichale ober Ralotte.

Der Schwerpunkt liegt in ber Mitte ber Sobe.

Mantel ber Bhramibe und bes Regels.

Der Schwerpunkt liegt in ber Berbindungslinie des Schwerpunktes der Grundfläche mit der Spige und in 1/3 ber Höhe.

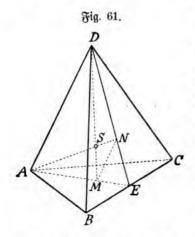
3. Schwerpunkte von Körpern.

Brisma und 3nlinber.

Der Schwerpunkt liegt in der Mitte der Berbindungslinie der Schwers punkte der Endflächen.

Bhramibe.

Denkt man fich die breiseitige Phramide (Fig. 61) burch Gbenen parallel ber Grundfläche in sehr dunne Schichten zerlegt, so liegen beren Schwerpunkte



fämtlich in der geraden Linie DM, welche den Schwerpunkt M der Grundfläche ABC mit der Spike D verbindet, folglich muß in dieser Linie DM auch der Schwerpunkt S der ganzen Pyramide liegen. Betrachtet man ein anderes Mal BCD als Grundfläche und A als Spike der Pyramide, so muß, wenn N der Schwerpunkt des Dreiecks BCD ist, der Schwerpunkt der Pyramide auch in der Linie AN liegen, er fällt daher mit dem Schnittspunkte S der in der Gene ADE liegenden Geraden DM und AN zusammen.

Bieht man die Silfelinie M N, fo ift wegen :

$$EM = \frac{1}{3}AE$$

und:

$$EN = \frac{1}{3}DE$$

die Linie MN parallel zu AD, also △SNM ∞ △SAD.

Darans folgt:

$$MN = \frac{1}{8}AD$$

und:

$$MS = \frac{1}{3}SD = \frac{1}{4}MD$$

Die vielseitige Phramibe kann burch Ebenen, welche durch die Spike gehen, in dreiseitige Phramiden zerlegt werden, deren Schwerpunkte sämtlich in $^{1}/_{4}$ der Höhe, also in einer der Grundfläche parallelen Ebene liegen. In derselben Ebene liegt auch der Schwerpunkt der ganzen Phramide, daher gilt allgemein:

Der Schwerpunkt einer Phramide liegt in der Geraden, welche den Schwerpunkt der Grundfläche mit der gegenüberliegenden Spitze verbindet, und in 1/4 der Höhe. Regel.

Der Schwerpunkt liegt in ber Geraden, welche ben Mittelpunkt bes Grundkreises mit ber Spitze verbindet, und in 1/4 ber Höhe.

Rugelausichnitt (Rugelfektor).

Indem man den Angelausschnitt betrachtet als zusammengesetzt aus sehr vielen kleinen Phramiden, deren Spiten sämtlich im Mittelpunkte und deren Grundstächen in der Oberfläche der Augel liegen, kann man den Schwerpunkt in ähnlicher Weise bestimmen, wie dies bei dem Areisausschnitt durchgeführt wurde.

Man erhält für den Abstand des Schwerpunktes vom Mittelpunkt der Rugel den Wert:

worin r ben halbmeffer ber Augel, h die höhe ber Augelhaube bedeutet. Augelabichnitt (Augelfegment).

Der Schwerpunktsabstand x₀ vom Mittelpunkt der Kugel wird in derselben Weise bestimmt, wie der Schwerpunktsabstand des Kreisabschnittes, indem man den Kugelabschnitt als Unterschied von Kugelausschnitt und Kegel auffaßt.

Ist wieder $\mathbf{r}=$ Kugelhalbmesser, $\mathbf{h}=$ Höhe des Kugelabschnittes, so findet man:

für die Halbkugel ist:

$$h = r$$

folglich:

$$x_0 = \frac{8}{8} r$$
 50)

Aufgabe 44. Es foll ber Schwers punkt bes ungleichschenkligen Winkeleisens Fig. 62 bestimmt werben.

Auflösung. Man bente fich bas Binkeleifen aus 2 Rechtecken

$$F_1 = 8, 1 = 8 \text{ qcm}$$

und

$$\mathbf{F_2} = (12-1)$$
 , $1=11~\mathrm{qcm}$

beitebend und wende ben Gas an:

Das statische Moment bes Ganzen ift gleich ber Summe ber statischen Momente ber einzelnen Teile (Gl. 34, S. 39).

Werben bie Abstände ber Schwerpunkte S, und S, von der Achse XX mit y, und y, von der Achse YY mit x, und x, bezeichnet, so ift in bezug auf die Achse XX:

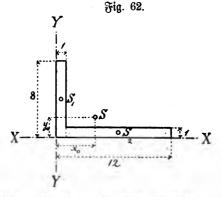
$$(F_1 + F_2) y_0 = F_1 y_1 + F_2 y_2$$

 $(8+11) y_0 = 8.4 + 11.0,5$

In bezug auf die Achfe YY ift:

$$(F_1 + F_2) x_0 = F_1 x_1 + F_2 x_2$$

 $(8 + 11) x_0 = 8.0,5 + 11.6,5$
 $x_0 = 3.97$



Mit Berudsichtigung ber in Birklichkeit vorhandenen Abrundungen würde fich ergeben:

$$x_0 = 3.92 \text{ cm}$$
 $y_0 = 1.95 \text{ cm}$

Aufgabe 45. Gin 1,2 m langer zylindrischer Holzstab ift mit einem gleich biden zylindrischen Gisenstabe von 0,2 m Länge geradlinig verbunden. Das Gewicht

Fig. 63.

bes Holdstabes ist $G_1=1,4$ kg, bas Gewicht bes Eisenstabes: $G_2=3,1$ kg. Wo liegt ber Schwerpunkt bes Ganzen ?

Auflösung. In bezug auf bie Schwerachse muß bas ftatische Moment bes Holzteiles gleich bem ftatischen Momente bes Eisenteiles sein. Rach Fig. 63 ift baber:

$$G_1 x_1 = G_2 x_2$$

Da nun $x_1 + x_2 =$ bem Abstande ber beiben in ber Mitte bes Holz= bezw. Gisenteiles liegenden Schwerpunkte S, und S, ift, also:

$$\mathbf{x_1} + \mathbf{x_2} = \frac{1,2+0,2}{2} = 0,7$$

ober:

$$x_2 = 0.7 - x_1$$
 $G_1 x_1 = G_2 (0.7 - x_1)$

Durch Muflöfung für x, erhalt man hieraus:

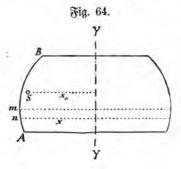
$$x_1 = \frac{0.7 \cdot G_2}{G_1 + G_2} = \frac{0.7 \cdot 3.1}{1.4 + 3.1} = 0.48 \text{ m}$$

§ 11.

Umdrehungsflächen und Umdrehungskörper (Guldinsche Regel).

Dreht sich eine ebene Kurve AB (Fig. 64) um eine in ihrer Ebene liegende Achse V, so wird dadurch eine Umbrehungsfläche (Notationsfläche) erzeugt.

Man denke fich die Kurve in sehr viele kleine Teile zerlegt. Gin Teilchen mn, dessen Entfernung von der Y-Achse x sein möge, erzeugt dann bei einer Umbrehung die Fläche:



$$f = mn.2 x\pi$$

Der Inhalt der von der ganzen Kurve erzeugten Fläche ift baher:

F =
$$\Sigma$$
 (m n . $2 \times \pi$) = $2 \pi \Sigma$ (m n . \times) und ba, wenn \times 0 ben Abstand bes Schwers punktes der Kurve von der Y-Achse bedeutet, nach 1. § 10 S. 42 :

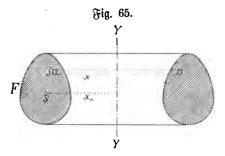
$$\Sigma (mn.x) = \widehat{AB}.x_0$$

gefest werben tann, so wird

$$\mathbf{F} = \widehat{\mathbf{A}\mathbf{B}} \cdot 2 \mathbf{x_0} \pi \cdot \dots \cdot \dots \cdot \dots \cdot 51$$

In Worten: Der Inhalt einer Fläche, welche durch Umbrehung einer ebenen Kurve um eine in ihrer Ebene liegende Achse erzeugt wird, ist gleich dem Produkte aus der Länge der Kurve und dem Wege ihres Schwerpunktes.

Dreht sich eine ebene Fläche F (Fig. 65) um eine in ihrer Ebene liesgende Achse Y, so entsteht dadurch ein Umdrehungskörper (Rotationskörper).



Man benke sich die ganze Fläche F aus sehr vielen kleinen Einzelstächensteilen zusammengesetzt. Sin Flächenteilchen f in der Entsernung x von der Y-Achse erzeugt bei einer Umdrehung einen ringförmigen Körper von dem Rauminhalt:

$$v = f \cdot 2x\pi$$

Der Rauminhalt bes von der ganzen Fläche erzeugten Körpers ift baher:

$$V = \Sigma (f \cdot 2x\pi) = 2\pi \Sigma (fx)$$

und wenn nach Gl. 34) S. 39:

$$\Sigma(\mathbf{f}\mathbf{x}) = \mathbf{F}\mathbf{x}_0$$

gesetzt wird, wobei xo den Schwerpunktsabstand der Fläche F von der Y-Achse bedeutet, so erhält man:

$$\mathbf{V} = \mathbf{F} \cdot \mathbf{2} \mathbf{x}_0 \boldsymbol{\pi} \cdot \dots \cdot \dots \cdot 52$$

In Worten: Der Inhalt eines Körpers, welcher durch Umdrehung einer ebenen Fläche um eine in ihrer Ebene liegende Achse erzeugt wird, ist gleich bem Produkte aus dem Inhalt der Fläche und dem Wege ihres Schwerpunktes.

Als Beifpiel mögen folgende Fälle bienen:

Sin Halbkreisbogen vom Halbmesser r, dessen Durchmesser parallel der Y-Achse ist und die Entsernung a von derselben hat (Fig. 66), erzeugt nach Gl. 51) bei einer Umdrehung die Fläche:

$$\mathbf{F} = \mathbf{r} \boldsymbol{\pi} \cdot 2 \mathbf{x}_0 \boldsymbol{\pi}$$

und ba hier nach Gl. 37) S. 42:

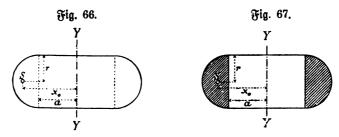
$$x_0 = a + \frac{2r}{\pi}$$

einzuseten ift, so entfteht:

$$\mathbf{F} = \mathbf{r}\pi 2 \left(\mathbf{a} + \frac{2\mathbf{r}}{\pi}\right)\pi = 2\mathbf{a}\mathbf{r}\pi^2 + 4\mathbf{r}^2\pi$$

Für a = 0 ergibt fich als Oberfläche einer Rugel:

$$F = 4 r^2 \pi$$



Dreht sich, statt eines Halbkreisbogens, die volle Halbkreisstäche um die Y-Achse (Fig. 67), so entsteht nach Gl. 52) ein Körper von dem Rauminhalt:

$$V = \frac{r^2 \pi}{2} 2 x_0 \pi$$

und indem man barin nach Gl. 40) S. 50:

$$\mathbf{x_0} = \mathbf{a} + \frac{4\mathbf{r}}{3\pi}$$

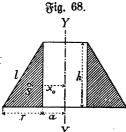
einsett:

$$V = {r^2 \pi \over 2} \, 2 \left(a + {4 \, r \over 3 \, \pi} \right) \pi = a \, r^2 \pi^2 + 4 / s \, r^3 \pi$$

Daraus folgt für a = 0 ber Kugelinhalt:

$$V = 4/s r^3 \pi$$

Das rechtwinklige Dreieck Fig. 68 von der Grundlinie r und der Höhe h beschreibt bei einer Drehung um die Y-Achse einen Raum, der sich ergibt aus Gl. 52), wenn darin eingesetzt wird:



$$\mathbf{F} = \frac{\mathbf{r}\,\mathbf{h}}{2} \,\, \mathbf{nnb} \,\, \mathbf{x_0} = \mathbf{a} + \frac{\mathbf{r}}{3} \,.$$

Man erhält:

$$V = \frac{rh}{2} 2 \left(a + \frac{r}{3}\right) \pi = ahr\pi + r^2\pi \frac{h}{3}$$

und als Inhalt bes Regels (für a=0):

$$V = r^2 \pi \frac{h}{3}$$

Durch Drehung der Dreiecksseite 1 entsteht die Mantelfläche eines abgestumpften Regels. Der Flächeninhalt desselben ergibt sich unter Ginsetzung von:

$$x_0 = a + \frac{r}{2}$$



nach Gl. 51) zu:

$$F = 2l\left(a + \frac{r}{2}\right)\pi = 2al\pi + r\pi l$$

Die Mantelfläche bes spizen Kegels (a = 0) ist banach:

$$F = r\pi l$$

§ 12.

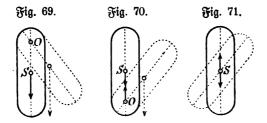
Widerstände fester Stüppunkte.

1. Ein Stütpunkt.

Wirkt auf einen Körper, welcher in einem einzigen Punkte O unterstützt ist, nur das im Schwerpunkte S desselben angreifende Eigengewicht, so befindet sich der Körper im Gleichgewichte, wenn die Punkte O und S in einer Lot=rechten liegen.

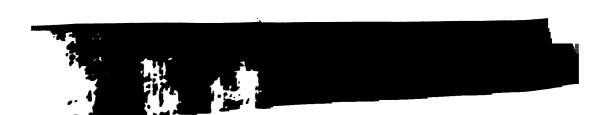
Wird ber Körper aus seiner Gleichgewichtslage herausgebracht, so entsteht, ba die Schwerpunktslotrechte nun nicht mehr durch den Stützpunkt O hindurchsgeht, ein statisches Moment, welches dem wieder losgelassenen Körper eine Drehung um den Punkt O erteilt. Je nachdem bei dieser Drehung das statische Moment des Eigengewichtes bestrebt ist, die frühere Gleichgewichtslage wiederherzustellen oder nicht, nennt man den anfänglichen Gleichgewichtszustand des Körpers entweder sicher (stabil) oder unsicher (labil).

Bei bem sicheren Gleichgewichtszustande liegt ber Schwerpunkt S lotrecht unter bem Befestigungspunkte (Fig. 69), bei bem unsicheren Gleichgewichtszustande lotrecht über bem Befestigungspunkte (Fig. 70).



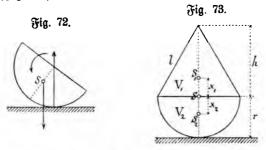
Unentschieden (indifferent) heißt ber anfängliche Gleichgewichtszuftanb, wenn ber Körper nach jeder Lagenänderung in Ruhe bleibt; dies ift der Fall, wenn ber Schwerpunkt mit dem Befestigungspunkte zusammenfällt (Fig. 71).

Bei einem Körper, welcher sich mit kugelförmiger Fläche auf eine wagerechte Ebene stützt, liegt der Schwerpunkt immer über dem Stützpunkte. Gin solcher Körper wird, da der normale Gegendruck der Unterstützungsebene stets durch den Krümmungsmittelpunkt der Rugelfläche geht, sich im sicheren, unsicheren oder unsentschiedenen Gleichgewichtszustande befinden, je nachdem der Schwerpunkt unter



oder über bem Krümmungsmittelpunkt ber Augelfläche liegt ober mit biesem zu= sammenfällt.

Gine homogene Halbingel ist auf wagerechter Gbene immer im sicheren Gleichgewichte (Fig. 72).



Für einen aus halbkugel und Regel zusammengesetzen homogenen Körper ift die Bedingung bes unentschiedenen Gleichgewichtes (Fig. 73):

 $V_{\scriptscriptstyle 1} \, x_{\scriptscriptstyle 1} = V_{\scriptscriptstyle 2} \, x_{\scriptscriptstyle 2}$

ober:

$$r^2 \pi \frac{h}{3} \cdot \frac{h}{4} = \frac{2}{3} r^3 \pi \cdot \frac{3}{8} r$$

Daraus folgt:

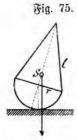
$$h^2 = 3 r^2$$

Die Geite bes Regels wird banach:

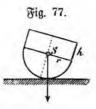
$$l = \sqrt{h^2 + r^2} = \sqrt{3 \, r^2 + r^2} = 2 \, r$$

Fig. 74.

F





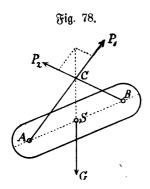


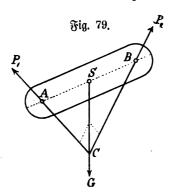
In ähnlicher Weise findet man, daß ein aus Halblugel und Zylinder zussammengesetzer homogener Körper (Fig. 77) sich im unentschiedenen Gleichgewichte befindet, wenn der zylindrische Teil die Höhe hat:

$$h = \frac{r}{\sqrt{2}}$$

2. Bwei Stütpunkte.

Wenn ein Körper in zwei Punkten A und B unterstützt wird, so ist im allgemeinen die Druckverteilung auf die Stütznukte unbestimmt. Die Bedingung des Gleichgewichtes ist, daß die Mittelkraft aus den Gegendrücken P_1 und P_2 mit





dem Gewichte G bes Körpers gleiche Größe und entgegengesette Richtung hat. Diese Bedingung kann aber, da die Höhenlage des Punktes C, in welchem sich die drei Kräfte P_1 P_2 G schneiben, nicht gegeben ist, auf unendlich viele verschiedene Arten erfüllt werden, wie beispielsweise die Fig. 78

und 79 erkennen laffen.

Die Unbestimmtheit schwindet, sobald die Richtung eines der Stützendrücke P_1 oder P_2 bestannt ist, weil dadurch der Kunkt C, in welchem sich die Kräfte P_1 P_2 G schneiben, und damit zusgleich auch die Richtung des anderen Stützensbruckes festliegt.

Ruht 3. B. ber Körper AB (Fig. 80) frei auf der Stüte A, so muß der daselbst wirkende Gegendruck P, winkelrecht zu AB gerichtet sein, und man erhält zur Bestimmung der Größe dieses Gegendrucks die Gleichung (Prehpunkt B):

$$P_1 \cdot \overline{AB} - G \cdot \overline{BD} = 0$$

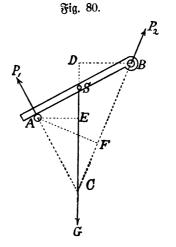
oder:

$$P_1 = G \cdot \frac{BD}{AB}$$

Der Gegendruck P_2 ergibt sich aus der Gleichung der statischen Momente in bezug auf den Drehpunkt A:

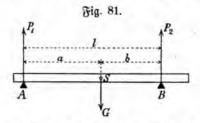
$$G.\overline{AE} - P_2.\overline{AF} = 0$$

ober:



$$P_2 = G \cdot \frac{AE}{AF}$$

Liegt ber Körper AB auf beiben Stützen wagerecht frei auf (Fig. 81), fo find beibe Gegendrücke lotrecht gerichtet, fämtliche Kräfte laufen also parallel. Ift 1 die Länge zwischen den Stützpunkten A und B, so erhält man zur Be-



stimmung der Gegendrude nach den Bezeichnungen der Fig. 81, indem man das eine Mal in bezug auf den Drehpunkt B, das andere Mal in bezug auf den Drehpunkt A die Gleichung der statischen Momente aufstellt:

$$P_1 1 - G b = 0$$
 ober $P_1 = G \frac{b}{1} \dots 53$
 $G a - P_2 1 = 0$ ober $P_2 = G \frac{a}{1} \dots 54$
 $P_1 = 0$ ober $P_2 = 0$ ober $P_3 = 0$

Hat der in den Punkten A und B unterstützte Körper außerdem noch die Gewichte ${\bf Q}_1$ und ${\bf Q}_2$ zu tragen (Fig. 82), so wird man in gleicher Weise erhalten:

$$P_1 1 - Q_1 b_1 - G b - Q_2 b_2 = 0$$

ober:

und:

$$Q_1 a_1 + Ga + Q_2 a_2 - P_2 l = 0$$

ober:

$$P_2 = Q_1 \frac{a_1}{1} + G \frac{a}{1} + Q_2 \frac{a_2}{1} \dots \dots 56$$

Der gleichartige Ban ber Glieber auf ber rechten Seite der Gleichungen 55) und 56) läßt erkennen, daß der Beitrag, den jedes einzelne Gewicht zu den Stützendrücken liefert, genan in berfelben Weise zu bestimmen ist, als wenn dieses Gewicht die einzige auf den Körper AB wirkende Belastung wäre.

3. Die Standfestigkeit (Stabilität) der Körper.

Gin auf wagerechter Unterlage an drei Stellen unterstützter Körper ist standsicher, wenn die durch den Schwerpunkt gelegte Lotrechte innerhalb des Dreiecks fällt, welches durch geradlinige Verbindung der Stützpunkte gebildet wird. (Beispiel: dreibeiniger Tisch.)

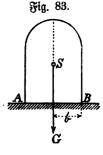
Fällt der Schwerpunkt auf eine Dreiecksseite, so ist das Gleichgewicht ein unsicheres, läge er außerhalb des Dreiecks, so würde der Körper um eine der Dreiecksseiten gedreht werden und umkippen. Die betreffende Dreiecksseite bilbet dann die Kippkante.

Bei einem auf wagerechter Unterlage an mehr als drei Stellen untersstützten Körper ist die Druckverteilung auf die Stützpunkte eine unbestimmte, die

Standfestigkeit des Körpers ist aber gesichert, wenn die Schwerpunktslotrechte innerhalb der Kippkanten fällt, d. h. innerhalb derjenigen Geraden, welche durch die äußersten Stützunkte gelegt werden können.

Ruht ber Körper mit ebener Grundfläche auf ber wagerechten Unterftützungsebene, so ist berselbe anzusehen als ein Körper mit unendlich vielen Stützunkten.

Das statische Moment bes Körpergewichtes in bezug auf eine Kippkante nennt man das Standsicherheits= moment (Stabilitätsmoment) des Körpers. Das= selbe ist um so größer, der Körper ist also um so ge=



sicherter gegen Umsturz, je größer der kleinste Abstand der Schwerpunktslotrechten von den Kippkanten ist.

Wird das Standsicherheitsmoment mit M bezeichnet, so ist nach Fig. 83 in bezug auf die rechtwinklig zur Bilbebene stehende Kante B:

$$\mathfrak{M} = Gb$$
 57)

Wirkt auf ben Körper (Fig. 84) außer bem Gewichte G noch eine in berselben Gbene liegende Kraft P, welche für sich allein eine Drehung des Körpers um die (festgehalten gedachte) Kante B hervordringen würde, so wird, unter gleichzeitiger Wirkung von G und P, ein Umstürzen des Körpers so lange nicht stattsinden, solange das Moment der Kraft P (das sogen. Umsturzmoment) kleiner ist, als das Standsicherheitsmoment des Körpers in bezug auf die Kippstante B, solange also die Mittelkraft R aus G und P noch innerhalb der Kippstante B bleibt. Erreicht die Kraft P aber eine solche Größe, daß die Mittelkraft R durch die Kippstante hindurchgeht, so beginnt der Körper, sich um diese Kante zu drehen. Dies ist der Fall, wenn:

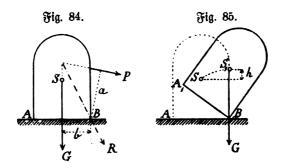
$$Pa = Gb$$

ober:

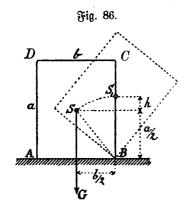
$$\mathbf{P} = \mathbf{G} \cdot \frac{\mathbf{b}}{\mathbf{a}} \cdot \dots \cdot \dots \cdot \dots \cdot 58)$$



ist. Der Schwerpunkt 8 wird dabei allmählich gehoben, bis er seine höchste Stelle Lotrecht über der Kippkante erreicht hat, in welchem Augenblicke sich der Körper im unsicheren Gleichgewichte befindet (Fig. 85). Es ist dann keine weitere Kraft erforderlich, um den Körper vollends umzustürzen.



Die mechanische Arbeit A, welche bie Kraft P verrichten muß, um ben Körper aus ber Ruhelage (Fig. 84) in die unsichere Gleichgewichtslage (Fig. 85) zu bringen, nennt man die bynamische Standsicherheit.



Ist h die Höhe, um welche der Schwerspunkt S ansteigt, während der Körper aus der Lage Fig. 84 in die Lage Fig. 85 gelangt, so ist:

$$\mathfrak{A} = Gh$$
 59)

Aufgabe 46. Ein parallelepipebischer Granitblock A B C D (Fig. 86) hat a=1 m Höhe, b=0.8 m Breite und l=2 m Tiefe. Wie groß ist bessen Stanbsicherheitsmoment, wie groß die mechanische Arbeit, um den Block umzukanten, wenn das Gewicht eines chm: $\gamma=2400$ kg ift?

Auflösung. Das Gewicht bes gangen Granitblodes beträgt:

$$G = \gamma . abl = 2400.1.0,8.2 = 3840 \text{ kg}$$

Das Stanbsicherheitsmoment in bezug auf eine ber Ranten A ober B ift baber:

$$\mathfrak{M} = G \cdot \frac{b}{2} = 3840 \cdot \frac{0.8}{2} = 1536 \text{ mkg}$$

Das Mag, um welches beim Umfanten ber Schwerpuntt gehoben werben muß, beträgt:

h = BS₁ -
$$\frac{a}{2}$$
 = $\sqrt{\left(\frac{a}{2}\right)^{2} + \left(\frac{b}{2}\right)^{2}}$ - $\frac{a}{2}$
h = $\sqrt{\left(\frac{1}{2}\right)^{2} + \left(\frac{0.8}{2}\right)^{2}}$ - $\frac{1}{2}$ = 0.14 m

folglich ift nach Gl. 59):

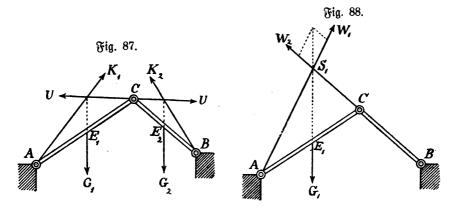
$$\mathfrak{A} = 3840.0,14 = 537,6 \text{ mkg}$$

§ 13.

Gleichgewicht zweier sich gegenseitig stützender belasteter Stäbe.

Es seien A C und B C (Fig. 87) zwei in einer lotrechten Gbene liegende Stäbe, welche in A und B fest gelagert sind, in C sich aneinander anlehnen und in E_1 und E_2 durch die Gewichte G_1 und G_2 belastet sind. Die Punkte A, B, C sollen als Gelenkpunkte vorausgesetzt werden, die eine Drehung der Stäbe A C und B C in der lotrechten Kraftebene gestatten.

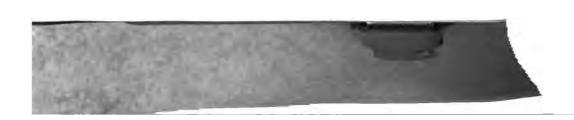
Bur Bestimmung der in A und B wirkenden Gegendrücke K_1 und K_2 denke man sich zunächst nur das Gewicht G_1 auf den Stab A C wirkend, den Stab B C dagegen unbelastet und gewichtlos (Fig. 88). Das Gewicht G_1 erzeugt in C einen



Gegenbruck W_2 , welcher mit der Richtung des unbelasteten Stades BC zusammensfallen muß, da dieser sonst um seinen Endpunkt B gedreht werden würde. Ift S_1 der Schnittpunkt von G_1 und W_2 , so ergibt sich die Richtung des in A wirkenden Gegenbrucks W_1 aus der Bedingung, daß die drei Kräfte G_1 W_1 W_2 sich in dem Punkte S_1 schneiden müssen; W_1 hat daher die Richtung AS_1 . Die Größen von W_1 und W_2 erhält man aus dem in Fig. 88 angedeuteten Kräfteparallelosgramm, dessen Diagonale gleich G_1 ist.

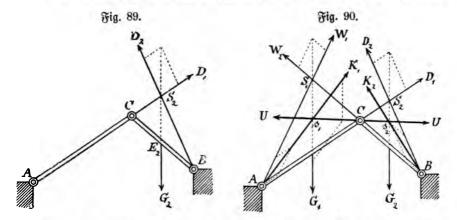
Denkt man sich ein anderes Mal nur den Stab BC durch das Gewicht G_2 belastet, den Stab AC dagegen unbelastet und gewichtlos (Fig. 89), so erhält man in derselben Weise die durch das Gewicht G_2 allein erzeugten Gegendrücke D_1 und D_2 , von denen D_1 mit der Richtung des jetzt unbelasteten Stabes AC zussammenfällt.

Durch gleichzeitige Wirkung der Gewichte G_1 und G_2 entstehen in A und B Gegendrücke, welche sich zusammensehen aus den durch die Gewichte G_1 bezw. G_2 einzeln hervorgerusenen Gegendrücken. Danach ist K_1 die Mittelkraft von W_1 und D_1 , ebenso K_2 die Mittelkraft von W_2 und D_2 (Fig. 90).



Wird ber Schnittpunkt von K_1 und G_1 mit s_1 , der Schnittpunkt von K_2 und G_2 mit s_2 bezeichnet, so gibt die durch den Punkt C verlaufende Gerade $s_1 s_2$ die Nichtung des Gegendrucks U an, den die beiden Stäbe in C gegenseitig aufeinander ausüben. Der Größe nach ist U gleich der Diagonale des aus den Kräften K_1 und G_1 bezw. K_2 und G_2 konstruierten Parallelogramms.

Wenn die Stangen burch mehrere Gewichte belaftet find, so erfolgt die Bestimmung der Gegendrücke genau in derfelben Weise. Man hat in diesem Falle dann nur unter G, die Mittelkraft sämtlicher auf die Stange AC wirkenden Gewichte, unter G, die Mittelkraft sämtlicher auf die Stange BC wirkenden



Gewichte zu verstehen. Dabei ist das eigene Gewicht einer Stange genau ebenso zu behandeln, wie eine im Schwerpunkte der (gewichtlos gedachten) Stange angehängte fremde Last von gleicher Größe.

Im ben Gegendruck U auf rein rechnerischem Wege zu bestimmen, benke man sich benselben nach wagerechter und lotrechter Richtung in die Seitenkräfte H und V zerlegt und stelle sodann für jeden der beiden Stäbe die Gleichung der statischen Momente auf, indem man dabei jedesmal den festen Stützpunkt des Stabes als Drehpunkt wählt.

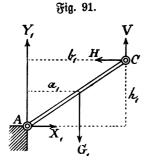
Nach den Bezeichnungen der Figuren 91 und 92 erhält man dann die Gleichungen:

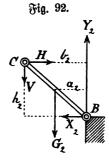
$$\begin{array}{l} {\rm G_1\,a_1 - H\,b_1 - V\,b_1 = 0} \\ {\rm - \,G_2\,a_2 + H\,b_2 - V\,b_2 = 0} \end{array}$$

woraus fich für H und V bie Werte ergeben:

Wird hiernach die Kraft V negativ, so hat sie gerade die umgekehrte Richtung als in den Figuren 91 und 92 angegeben, d. h. sie wirkt in Fig. 91 lotrecht abwärts, in Fig. 92 lotrecht auswärts.

Für die Seitenkräfte X, und Y, des Gegendruckes K, erhält man, indem man für den Stab AC einmal die algebraische Summe der wagerechten Kräfte, das andere Mal die Summe der lotrechten Kräfte gleich Rull sett, die Werte:





In derselben Weise erhält man für die Seitenkräfte des in B wirkenden Gegendruckes $K_{\rm s}$:

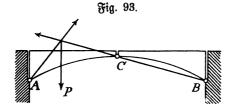
Ist γ ber Winkel, welchen ber Gegenbruck U, und sind α_1 und α_2 die Winkel, welche die Gegendrücke K_1 und K_2 mit der Wagerechten einschließen, so ergeben sich die Richtungen der Kräfte U, K_1 , K_2 aus:

$$\operatorname{tg} \gamma = \frac{V}{H}; \operatorname{tg} \alpha_1 = \frac{Y_1}{X_1}; \operatorname{tg} \alpha_2 = \frac{Y_2}{X_2} \dots \dots 64$$

Die Größe diefer Rräfte tann man bestimmen aus den Gleichungen:

$$U = \sqrt{H^2 + V^2}$$
 $K_1 = \sqrt{X_1^2 + Y_1^2}$ $K_2 = \sqrt{X_2^2 + Y_2^2}$ 65)

Die beiben sich gegenseitig stützenden Stäbe wurden bei der obigen Durch= führung der Ginfachheit wegen als gerade Stäbe angenommen, jedoch ist dies durchaus nicht erforderlich und gilt alles in diesem Paragraphen Gesagte auch



für krunımlinige Stäbe. Überhaupt ist es für die Art und Weise der Bestimmung der Gegendrücke von keinem Ginfluß, welche Gestalt die beiden sich stükens den Körper haben. So z. B. können nach dem oben gezeigten Verfahren auch die Gegendrücke bei einer Bogenbrücke mit drei Gelenken ermittelt oder auch die

Lauenftein, Dechanit. 6. Auft.

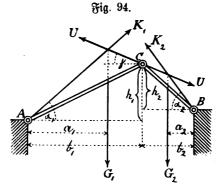
Beiträge bestimmt werben, die eine einzelne Belastung P zu den Gegendrücken liefert (Fig. 93).

In ähnlicher Weise werden auch bei der statischen Untersuchung der einsseitig belasteten Gewölbe die Kämpferdrücke gefunden*).

Mufgabe 47. Bei ber in Fig. 94 bargeftellten Stangenverbindung fei:

$$G_1 = 500 \text{ kg}$$
 $G_2 = 400 \text{ kg}$ $a_1 = 1.4 \text{ m}$ $a_2 = 0.4 \text{ m}$ $b_1 = 2.0 \text{ m}$ $b_2 = 0.9 \text{ m}$ $b_1 = 1.0 \text{ m}$ $b_2 = 0.8 \text{ m}$

Es sollen die durch die Gewichte G, und G, in den Punkten A, B, C hervorgerufenen Gegendrücke K1, K2, U burch Zeichnung und Rechnung der Größe und Richtung nach bestimmt werden.



Auflösung. Durch Rechnung ergibt fich nach ben Gleichungen 60) und 61)

$$H = \frac{500 \cdot 1,4 \cdot 0,9 + 400 \cdot 0,4 \cdot 2,0}{2,0 \cdot 0,8 + 0,9 \cdot 1,0} = 380 \text{ kg}$$

$$V = \frac{500 \cdot 1,4 \cdot 0,8 - 400 \cdot 0,4 \cdot 1,0}{2,0 \cdot 0,8 + 0,9 \cdot 1,0} = 160 \text{ kg}$$

und nach ben Gleichungen 62) und 63):

$$X_1 = 380 \text{ kg}$$
 $X_2 = 380 \text{ kg}$ $Y_1 = 500 - 160 = 340 \text{ kg}$ $Y_2 = 400 + 160 = 560 \text{ kg}$

Nach ben Gleichungen 64) erhält man bann für die Tangenten ber Winkel γ , α_1 , α_2 die Werte:

$$tg \gamma = \frac{160}{380} = 0,42105;$$
 $tg \alpha_1 = \frac{340}{380} = 0,89474;$ $tg \alpha_2 = \frac{560}{380} = 1,47368$

Diefen Berten entsprechen bie auf 10" abgerundeten Bintel:

$$\gamma = 22^{\circ} 50'$$
 $\alpha_1 = 41^{\circ} 49' 10''$ $\alpha_2 = 55^{\circ} 50' 30''$

Die Größen der Rrafte U, K,, K, ergeben fich nach ben Gleichungen 65) gu:

$$U = \sqrt{380^{2} + 160^{3}} = 412,3 \text{ kg}$$

$$K_{1} = \sqrt{380^{2} + 340^{3}} = 509,9 \text{ ,}$$

$$K_{2} = \sqrt{380^{2} + 560^{2}} = 676,8 \text{ ,}$$

^{*)} Bergl. Lauenstein, Graph. Statif, 8. Aufl., § 22, Die Gewölbe.

Durch Zeichnung (Maßstab 1:10; Kräftemaßstab 100 kg = 1 cm) murbe gefunden:

$$\gamma = 23^{\circ}$$
 U = 410 kg
 $\alpha_1 = 42^{\circ}$ K₁ = 510 "
 $\alpha_2 = 56^{\circ}$ K₂ = 680 "

§ 14.

Dom Gleichgewicht der Kräfte bei den Maschinen.

Unter Maschine im allgemeinen versteht man eine mechanische Borrichtung, durch welche die Naturfräfte gezwungen werden, unter gewissen Bedingungen zu wirken. Der eigentliche Zweck der Maschine ist, eine mechanische Arbeit zu übertragen, d. h. eine in dieselbe eingeleitete nuchanische Arbeit zu zwingen, eine andere von ersterer verschiedene mechanische Arbeit zu verrichten. Die von der Maschine zu verrichtende Arbeit besteht darin, einen Widerstand zu überwinden, der gewöhnlich als Last bezeichnet wird, im Gegensatz zu der dazu verwendeten Araft. Bewegt sich die Last gleichsvriig, so sind in sedem Augenblicke Araft und Last an der Maschine im Gleichgewicht, die Maschine besindet sich dann im Beharrungszustande und es ist die bewegende Arbeit gleich der wider stehenden Arbeit.

Die widerstehende Arbeit in ihrer Gesamtheit besteht aus der nütlich en Arbeit, d. h. berjenigen Arbeit, beren Berrichtung der eigentliche Zweck der Maschine ist, und der schäblich en Arbeit (Überwindung der Reibungen, des Luftwiderstandes, Erzeugung von Wärme usw.), und es ist daher die in die Maschine eingeseitete Arbeit (die Gesamtarbeit) stets größer als die Autsarbeit. Das Berhältnis der letzteren zu der Gesamtarbeit nennt man den Wirkungsgrad oder das Güteverhältnis der Maschine.

Rugarbeit = Güteverhältnis.

Bei den nachfolgenden Untersuchungen über die Bedingungen, unter denen bei den Maschinen Gleichgewicht zwischen Kraft und Last stattfindet, soll von den schädlichen Arbeiten vorläufig abgesehen werden.

Gine Maschine kann entweder berart eingerichtet sein, daß eine gewünschte Bewegung der Last, abweichend von der Bewegung des Angriffspunktes der Kraft, erzeugt wird, oder auch derart, daß durch eine kleinere Kraft ein größerer Widerstand überwunden oder eine größere Last gehoben wird. Da nun aber stets für den Gleichgewichtszustand die Arbeit der Kraft gleich der Arbeit der Last ist, so muß die Kraft in derselben Zeit einen sovielmal größeren Weg zurücklegen als die Last, sovielmal kleiner sie ist als die Last. Daraus folgt der wichtige Sat:

Was an Kraft gewonnen wird, geht an Geschwindigkeit (also an Zeit) verloren.

Gine Maschine ift im allgemeinen zusammengesetzt aus einzelnen Teilen, Den sogen. Maschinenelementen ober Elementarmaschinen (mechanischen

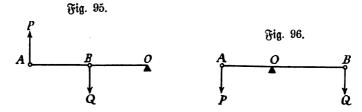


Potenzen), welche je nach ber Art ihrer Bewegung auf zwei Grundformen zurückzuführen sind, und zwar auf den Hebel für drehende Bewegung und auf die schene für fortschreitende Bewegung. Abarten des Hebels sind das Wellrad und die Rolle, Abarten der schene die Schraube und der Keil.

1. Der Bebel.

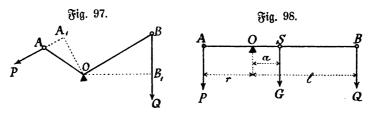
Hebel nennt man jeden unbiegfamen, an einem Punkte unterftügten Körper, auf welchen Kräfte wirken, die denfelben um den Stütpunkt ober Drehpunkt zu drehen suchen.

Liegt ber Stutpunkt am Enbe, so ist ber Bebel einarmig (Fig. 95), liegt er zwischen ben Angriffspunkten ber Rräfte, zweiarmig (Fig. 96).



Meistens hat der Körper die Gestalt einer geraden oder auch einer in einer Gbene liegenden, am Drehpunkt geknickten Linie; im letteren Falle heißt der Hebel ein Winkelhebel (Fig. 97).

Fällt der Stützpunkt mit dem Schwerpunkte zusammen, so kann man den Hebel als einen gewichtlosen (mathematischen) betrachten. Einen Hebel, dessen Schwerpunkt nicht mit dem Stützpunkte zusammenfällt, nennt man einen phh= sisch en Hebel. Ein solcher kann ebenfalls als ein mathematischer Hebel beshandelt werden, wenn sein Gewicht als eine im Schwerpunkt angreisende, lotrecht abwärts gerichtete Einzelkraft G in Rechnung gebracht wird (Fig. 98).



Auf den mathematischen Hebel lassen sich die unter § 7 S. 32 aufgeführten Gleichgewichtsbedingungen anwenden. Für Fig. 98 z. B. ist nach der Gleichsgewichtsbedingung 2 der Druck auf den Unterstützungspunkt O:

$$D = P + G + Q$$

und nach ber Gleichgewichtsbedingung 3:

Bei einem gerablinigen Hebel, auf welchen schief gerichtete, aber parallele Kräfte wirken, können statt der winkelrechten Abstände der Kräfte vom Dreh= punkte auch unmittelbar die Hebelabschnitte in die Gleichgewichtsbedingung ein= geführt werden. So ist für Fig. 99:

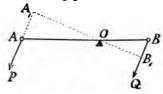
 $P \cdot A_1 0 = Q \cdot B_1 0$

ober :

$$\frac{P}{Q} = \frac{B_1 \, 0}{A_1 \, 0} = \frac{B \, 0}{A \, 0}$$

folglich:

$$P.A0 = Q.B0$$

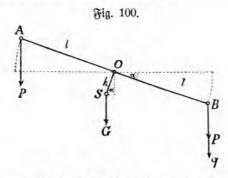


Bei einem Winkelhebel und bei dem gerads linigen Hebel, auf welchen nicht parallele Kräfte wirken, sind dagegen stets die winkelrechten Abstände der Kräfte vom Stützpunkte als Hebelarme zu nehmen, z. B. für Fig. 97:

$$P \cdot A_1 0 = Q \cdot B_1 0$$

Auf den Gesetzen des Hebels beruht die Anwendung der Wagen. Gine gute gleicharmige Wage (Krämerwage) muß folgende Bedingungen erfüllen:

- a) Sie muß richtig sein, d. h. bei gleicher Belastung der beiden Schalen muß der Wagebalken wagerecht bleiben. Dies ist der Fall, wenn beide Arme genau gleich lang und symmetrisch ausgeführt sind und die Wagschalen gleiches Gewicht haben. Außerdem müssen die Aufhängepunkte der Schalen mit dem Drehpunkte des Wagebalkens in einer geraden Linie liegen.
- b) Sie muß fich immer in sicherem Gleichgewicht befinden. Diese Bedingung wird erfüllt, wenn der Schwerpunkt bei der wagerechten Gleichs gewichtslage des Wagebalkens lotrecht unter dem Unterstützungspunkte liegt.



c) Sie muß empfindlich fein, d. h. bei jeder beliebigen Belaftung ber Wage muß ein kleines übergewicht in der einen Schale dem Wagebalken fofort einen zum übergewichte in richtigem Verhältnis stehenden merklichen Ausschlag geben.

Bei ber in Fig. 100 bargestellten Wage üben die gleichen Gewichte P keinen Ginfluß auf die Gleichgewichtslage des Wagebalkens aus, da bei jeder Stellung besselben die Mittelkraft 2P dieser beiden Gewichte durch den Drehpunkt O hin-

burchgeht. Durch das an einer Seite hinzugefügte Übergewicht q wird dagegen ein Außschlagwinkel α hervorgebracht. Ift G das Gigengewicht der Wage, h der Abstand des Schwerpunktes von der Drehachse O und I die Länge jedes der Arme, so erhält man nach Fig. 100:

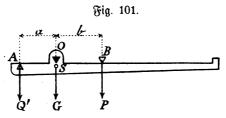
Gh sin $\alpha = q \log \alpha$

ober:

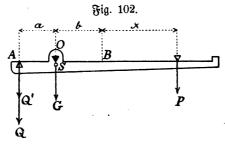
$$tg\,\alpha = rac{q}{G}\,rac{l}{h}$$

Aus dieser Gleichung geht hervor, daß bei einem bestimmten Übergewicht \mathbf{q} ber Winkel α um so größer, die Wage also um so empfindlicher ist, je geringer das Gigengewicht G derselben ist, je weniger tief der Schwerpunkt unter dem Drehpunkte liegt, und je größer die Armlänge 1 ausgeführt wird.

Die Empfindlichkeit einer Wage wird gewöhnlich ausgedrückt durch einen Bruch, dessen Jähler das kleinste, noch einen merklichen Ausschlag gebende Geswicht, und bessen Nenner die größte für die Wage zulässige Belastung ist. Gine gute Wage soll eine Empfindlichkeit von mindestens 1:60000 besitzen. It z. B. 30 kg die größte für die Wage zulässige Belastung, so muß, wenn jede Schale mit 15 kg belastet ist, durch ein Übergewicht von 0,5 g noch ein merklicher Ausschlag erzeugt werden.



Die Schnellwage ift ein ungleicharmiger Hebel, beffen längerer Arm ein verschiebbares bestimmtes Gewicht P trägt, während am Ende des fürzeren Armes die Wagschale oder der Hafen zum Anhängen der Last Q befestigt ist (Fig. 101 und 102).



Ift Q' das Gemicht bes Hakens ober ber Schale, so findet für die unbelastete Wage (Fig. 101) Gleichgewicht statt, wenn die Bedingung erfüllt ist:

$$Pb = Q'a$$

Hieraus läßt sich das Maß b berechnen, also die Lage des Bunktes B bes stimmen, der als Nullpunkt auf der Wage zu verzeichnen ist.

Wird bann in A die Laft Q angehängt, so kann ber Gleichgewichtszustand badurch wieder hergestellt werden, daß das Gewicht P um eine Strecke x nach außen verschoben wird (Fig. 102). Die Gleichgewichtsbedingung lautet bann:

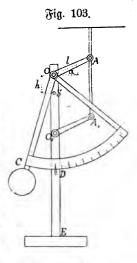
$$P(b+x) = (Q+Q')a$$

woraus durch Abzug der vorigen Gleichung von dieser letteren folgt:

$$Px = Qa$$
 ober: $Q = \frac{Px}{a}$

Durch Messung der Länge x kann danach das unbekannte Gewicht Q ermittelt werden.

Die Zeigerwage (Fig. 103), welche u. a. vielfach als Briefwage benutt wird, besteht der Hauptsache nach aus dem Winfelhebel AOC mit dem Drehpunkt O. In der Gleichgewichtslage der unbelasteten Wage möge der Schenkel OA den Winkel a mit der Wagerechten bilden. Dabei weist der am Ständer OE besestigte Zeiger D auf den Nullpunkt der (mit dem Winkelhebel verbundenen) Bogenteilung. Der Schwerpunkt S der beweglichen Teile der Wage liegt um h lotrecht unter dem Drehpunkt O.



Durch eine Last Q wird der ganze Hebel AOC um den Winkel φ versbreht. Wird das Gigengewicht der Wage (ausschließlich Ständer und Fuß) mit G bezeichnet, so ist (Fig. 104):

$$Q \log (\alpha - \varphi) = G \ln \sin \varphi$$

worans folgt:

$$Q = G \frac{h}{1} \frac{\sin \varphi}{\cos (\alpha - q)}$$

Die Gewichtsbestimmung wird, da der Faktor $G \frac{h}{l}$ für eine bestimmte Wage ein unveränderlicher Wert ist, hier also auf ein Winkelmessen zurückgeführt. Auf der Bogenteilung werden aber nicht die Jahlen für die Winkel selbst, sondern unmittelbar für die entsprechenden Gewichte, 3. B. von 10 zu 10 g, angegeben.

Die gewöhnliche Einrichtung ist berart, daß der Hebel OA bei der Hälfte des für die Wage bestimmten größten Gewichtes wagerecht steht. Dadurch wird erreicht, daß die Abschnitte der Teilung von der Mitte ab nach beiden Seiten hin an Größe abnehmen*), während, wenn bei der unbelasteten Wage AO wagerecht stände, die Teilung gleich vom Anllpunkt ab allmählich kleiner werden

Fig. 104.

^{*)} Die Bintel felbft wachsen nämlich nicht in bem= felben Berhältnis wie die Bintelfunktionen.

mußte. Dadurch wurde aber bas Gewicht ber größeren Lasten sich nicht mit ber Schärfe bestimmen lassen als bas ber kleineren.

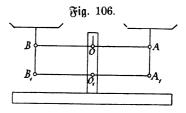
Bei ber (regelmäßig ausgeführten) Parallelogrammkonstruktion O A ${\bf A_1}$ O₁ kann die Laft Q auf jede beliedige Stelle des Tellers aufgelegt werden. Filgt man nämlich in der Achsenrichtung A ${\bf A_1}$ zwei sich gegenseitig aufhebende Kräfte Q hinzu (Fig. 105), so drückt die eine derselben (die abwärts gerichtete) die Hebel

Fig. 105.

OA und O, A, unmittelbar nieder. Das außerdem entstehende Moment Qx wird im Gleichgewichte gehalten durch das entsgegengesetzt drehende Moment der in der Achsenrichtung der

Hebel AO und O_1 A_4 aufstretenden und von den festen Drehpunkten O und O_1 aufgenommenen Kräfte K.

Durch Berlängerung ber Hebel AO und $\mathbf{A_1}$ $\mathbf{O_1}$ über die Punkte O und $\mathbf{O_1}$ hinaus um die gleichen



Stücke OB und O_1B_1 , also durch verdoppelte Anordnung der Parallelogrammkonstruktion unter gleichzeitiger Fort=

laffung des Hebels OC entsteht die in Fig. 106 abgebildete fogen. Tafelwage.

Die Brückenwage von Quintenz (Straßburg 1821) besteht im wesentslichen aus 3 Hebeln und 2 Zugstangen, nämlich (Fig. 107) aus dem zweiarmigen Hebel AC (Stützpunkt O), welcher in A die Gewichtsschale trägt, während in den Punkten B und C mittels der Zugstangen BD und CF die Endpunkte der einarmigen Hebel DE und FG angehängt sind. Der Stützpunkt E des Hebels DE besindet sich auf dem Hebel FG und hat eine solche Lage, daß für die Hebel FG und OC dasselbe Teilungsverhältnis besteht, nämlich nach Fig. 107:

$$l:L=r:R$$

Bringt man nun eine Last Q auf die durch den Hebel DE unterstützte Brücke, so ist es gleichgültig, an welcher Stelle diese Last liegt, sie wird immer ihren Ginfluß auf den Hebelarm OC so äußern, als ob sie unmittelbar am Punkte B aufgehängt wäre.

Sind nämlich q_1 und q_2 die Drücke, welche die Last Q auf die Bunkte D und E ausübt, so ist das statische Moment von q_1 in bezug auf den Drehpunkt O:

$$\mathfrak{M}_{1} = q_{1} r$$

Die Kraft ${\bf q}_2$ zerlegt sich in zwei Drücke, von benen der eine durch den Gegendruck des festen Punktes G aufgehoben wird, der andere in F angreifende aber die Größe hat:

$$q_{2}' = q_{2} \frac{1}{L} = q_{2} \frac{r}{R}$$

Dieser Druck wirkt am Hebelarme R, also ist das statische Moment des= selben in bezug auf den Drehpunkt O:



$$\mathfrak{M}_2 = q_2 \frac{\mathbf{r}}{R} R = q_2 \mathbf{r}$$

Die Summe ber statischen Momente ber in B und C angreifenden Kräfte ist baher:

 $\mathfrak{M} = \mathfrak{M}_1 + \mathfrak{M}_2 = q_1 r + q_2 r$

ober ba:

 $q_1 + q_2 = Q$

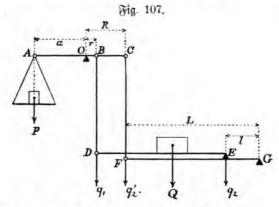
ift, fo wird:

$$\mathfrak{M} = Qr$$

Gewöhnlich ift r = 0,1 a, fo bag, ba für ben Gleichgewichtszuftand:

$$Pa = Qr$$

fein muß, das auf die Wagschale zu stellende Gewicht ${\rm P}=0.1\,{\rm Q}$ wird (Dezi=malwage).



Aufgabe 48. Bei bem boppelarmigen Bebel Fig. 98, G. 68 fei:

$$G = 6 \text{ kg}; Q = 20 \text{ kg}$$

 $l = 1 \text{ m}; r = 0.4 \text{ m}; a = 0.1 \text{ m}$

Bie groß muß P fein, um ben Bebel im Gleichgewichte gu halten?

Auflöfung. Rach Gl. 66) ift:

$$P = \frac{Ga + Q1}{r} = \frac{6 \cdot 0,1 + 20 \cdot 1}{0,4} = 51,5 \text{ kg}$$

Der Drud auf ben Unterftugungspuntt ift :

$$D = P + G + Q = 51.5 + 6 + 20 = 77.5 \text{ kg}$$

Aufgabe 49. Auf einen einarmigen Sebel mit dem Drehpunkt O wirke eine lotrecht aufwärts gerichtete Kraft von 200 kg am Hebelarm 12 cm. Wie groß muß das zur Herstellung des Gleichgewichtes im Abstande 80 cm vom Drehpunkte O angebrachte Gewicht P sein, wenn der Schwerpunkt des 5 kg schweren Hebels 32 cm von O entfernt ist?

Auflöfung. Mus:

$$P.80 + 5.32 = 200.12$$

folgt:

$$P = \frac{200 \cdot 12 - 5 \cdot 32}{80} = 28 \text{ kg}$$

Auf gabe 50. An einem 8 kg schweren Winkelhebel AOB (Fig. 108), bessen lotrechter Arm OA=80 cm, ber wagerechte Arm OB=60 cm mißt, wirkt in B bie lotrecht abwärts ziehende Last Q=30 kg. Es soll die Größe der in A angreisenden wagerechten Kraft P bestimmt werden, welche der Last Q und dem am Hebelarme

Fig. 108. $P \longleftrightarrow A$ $O \longleftrightarrow G$ G Q

a = 15 cm wirkenden Hebelgewichte G das Gleichgewicht halt. Danach foll der Druck D auf ben Unterstützungsspunkt O berechnet werben.

$$P.80 = 8.15 + 30.60$$

folgt:

$$P = 24 \text{ kg}$$

und banach:

$$D = \sqrt{(Q+G)^2 + P^2} = \sqrt{38^2 + 24^2} = 45 \text{ kg}$$

Aufgabe 51. Gine 120 cm lange, 6,6 kg schwere prismatische Stange AB wurde in A burch ein Gewicht $P=35~\mathrm{kg}$, in B burch ein Gewicht $Q=20~\mathrm{kg}$

belaftet. Bo muß die Stange unterftügt fein, um fich im Gleichgewicht zu befinden?

Auflösung. Bezeichnet man ben unbekannten Abstand AO (vergl. Fig. 98, S. 68) mit r, so ift:

$$0S = 60 - r$$
$$0B = 120 - r$$

und man erhält:

35 .
$$r = 6.6 (60 - r) + 20 (120 - r)$$

 $r = 45 cm$

Aufgabe 52. Gin Körper wog in der einen Schale einer (unrichtigen) Krämerwage 3 kg, in der andern Schale 3,4 kg. Wie groß ist das richtige Gewicht Q bes Körpers?

Auflösung. Bezeichnet man die Längen der beiden Arme bes Bagebalfens mit l, und le, so hat man

aus ber ersten Wägung:
$$3:Q=l_1:l_2$$

" " zweiten " $Q:3,4=l_1:l_2$
folglich: $3:Q=Q:3,4$

und baraus:

$$Q = \sqrt{3 \cdot 3.4} = 3.1937 \text{ kg}$$

2. Das Wellrad.

Das Wellrab ober das Rad an der Welle (Fig. 109) besteht in seiner einfachsten Form aus einem Rade, welches mit einer zylindrischen Walze (Welle) fest verbunden (verkeilt) ist, so daß beibe eine gemeinsame geometrische Achse haben. Die Welle ist an ihren Enden mit Zapfen versehen, die durch Lager unterstützt sind und sich in diesen drehen können.

Die Welle kann wagerecht ober lotrecht angeordnet sein, das Rad als Schnurscheibe, Niemenscheibe ober Zahnrad konstruiert, auch durch eine Kurbel ober durch Speichen ersetzt sein.



Der Zwed des Wellrades ist, durch eine am Umfang des Nades angreisende Kraft P eine am Umfang der Welle wirfende Last Q im Gleichgewicht zu halten, bezw. gleichförmig zu heben. Die Gleichgewichtsbedingung ist dieselbe wie beim zweiarmigen Hebel, wobei der Halbmesser des Nades als Hebelarm der Kraft, der Halbmesser der Welle als Hebelarm der Last zu betrachten ist.

Ift R der Halbmeffer des Rades, w der Halbmeffer der Welle, fo hat man;

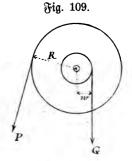
$$PR = Qw$$

ober:

$$\frac{\mathbf{P}}{\mathbf{Q}} = \frac{\mathbf{w}}{\mathbf{R}} \dots \dots 67$$

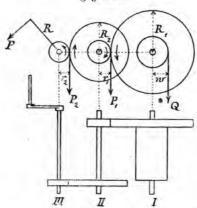
Die Kraft verhält fich zur Laft wie der Halbmeffer der Welle zu dem Halbmeffer des Rades.

Statt am Umfang der Welle selbst kann die Last Q auch am Umfang einer auf der Welle befestigten Trommel wirken. Ferner kann die Kraft am Umfange des Rades zugleich Last für eine zweite Wellradvorzrichtung sein, die mit ersterer derart in Verbindung steht,



daß das Rad der ersten Welle die an seinem Umfange wirkende Kraft auf eine zweite Welle oder ein auf diese gesetztes Trieb überträgt. Auf diese Weise gelangt man zu einem zusammengesetzten Näberwerke, welches in Fig. 110 als einfache Linienzeichnung dargestellt ist.

Fig. 110.



Nach den Bezeichnungen der Fig. 110 ift die Gleichgewichtsbedingung

für die Welle I:
$$Qw = P_1R_1$$
 ober $P_1 = \frac{Qw}{R_1}$

" " II: $P_1r_1 = P_2R_2$ " $P_2 = \frac{P_1r_1}{R_2}$

" " " III: $P_2r_2 = PR$ " $P_3 = \frac{P_2r_2}{R_3}$



Sett man in ber letten Gleichung für P_2 ben in ber vorletten Gleichung gefundenen Wert, dann weiter für P_1 den in der Gleichung für Welle I gesfundenen Wert ein, so erhält man:

$$P = P_1 \frac{r_1}{R_2} \frac{r_2}{R} = Q \frac{W}{R_1} \frac{r_1}{R_2} \frac{r_2}{R}$$

ober:

Da sich die Halbmesser der Räber wie die Umfänge verhalten, bei Jahnsräbern aber die Umfänge wie die Zähnezahlen (benn ein Rad, bessen Umfang z. B. doppelt so groß als der eines anderen ist, hat auch doppelt so viel Jähne als das andere Rad), so kann man statt der Berhältnisse $\frac{\mathbf{r}_1}{R_1}$, $\frac{\mathbf{r}_2}{R_2}$ in Sl. 68) bei Jahnräbern auch die Berhältnisse der betressenden Jähnezahlen $\frac{\mathbf{z}_1}{Z_1}$, $\frac{\mathbf{z}_2}{Z_2}$ setzen, wodurch man erhält:

Aus bem Sate:

Arbeit der Araft = Arbeit der Last

folgt, wenn v die Geschwindigkeit der Kraft, c die der Laft bedeutet:

Aufgabe 53. Wie groß ift die Kraft P, welche an einem Wellrabe eine Laft $Q=500~{
m kg}$ im Gleichgewicht hält, wenn ber Halbmeffer bes Rades: $R=75~{
m cm}$, ber ber Welle: $w=15~{
m cm}$ ift?

Auflöfung. Rach Gl. 67) ift:

$$P = Q \frac{W}{R} = 500 \cdot \frac{15}{75} = 100 \text{ kg}$$

Aufgabe 54. Um eine an ihrem Ende mit einer Kurbel von 40 cm Halbmesser versehene Welle ist ein Seil geschlungen, an welchem eine Last von 200 kg befestigt ist. Wie groß muß der Halbmesser w der Welle sein, damit durch eine an der Kurbel wirkende Kraft von 32 kg die Last gleichförmig gehoben wird?

Auflösung. Nach Gl. 67) ift:

$$w = \frac{PR}{Q} = \frac{32.40}{200} = 6.4 \text{ cm}$$

Aufgabe 55. Die Kurbel einer Winde hat 40 cm Halbmesser, das Trieb auf ber Kurbelwelle 10 cm, das Rad auf der Trommelwelle 60 cm Halbmesser. Welche Last kann theoretisch durch 4 Arbeiter, von denen jeder 16 kg Druck ausübt, mit der Winde gehoben werden, wenn der Halbmesser Trommel = 10 cm ist?

Auflösung. Entsprechend ber Bl. 68) hat man:

$$\frac{P}{Q} = \frac{w}{R} \frac{r_1}{R_1}$$

hierin ift gu feten :

$$P = 4.16 = 64 \text{ kg}$$

 $w = 10;$ $R = 40$
 $r_1 = 10;$ $R_1 = 60$

folglich:

$$Q = P \frac{R}{w} \frac{R_t}{r_t} = 64 \cdot \frac{40}{10} \cdot \frac{60}{10} = 1536 \text{ kg}$$

Aufgabe 56. Es soll eine Winde mit zwei Räberpaaren (doppeltem Borgelege) konstruiert werden, mit welcher eine Last $Q=3000~\rm kg$ durch 4 Arbeiter gehoben werden kann. Dabei ist gegeben: Kraft eines Arbeiters an der Kurbel $=15~\rm kg$; Kurbelhalbmesser $R=40~\rm cm$; Halbmesser der Trommel (einschließlich halbe Seilbide) $w=20~\rm cm$. In welchem Berhältnis mussen die Halbmesser der Räber zueinander stehen?

Auflöfung. Die Rraft an ber Rurbel ift:

$$P = 4.15 = 60 \text{ kg}$$

folglich:

$$PR = 60.40 = 2400 \text{ kg}$$

Das Moment ber Laft ift:

$$Q w = 3000 \cdot 20 = 60000$$

baher:

$$\frac{PR}{Qw} = \frac{2400}{60000} = \frac{1}{25}$$

Da nun nach (81. 68):

$$\frac{PR}{Qw} = \frac{r_1}{R_1} \frac{r_2}{R_2}$$

ift, fo wirb:

$$\frac{r_1}{R_1} \frac{r_2}{R_2} = \frac{1}{25}$$

Wie das Berhältnis 1/26 in zwei Faktoren zerlegt wird, ware theoretisch zwar gleich= gültig, praktisch ist es jedoch wünschenswert, die Faktoren einigermaßen gleich zu er= halten, z. B.

 $\frac{1}{25} = \frac{1}{5} \cdot \frac{1}{5}$ ober $= \frac{1}{4} \cdot \frac{1}{6.25}$

Rimmt man die Geschwindigkeit der Kraft an der Kurbel zu $v=0.8~\mathrm{m}$ an, so ist die Geschwindigkeit der Last:

$$c = \frac{P}{Q} v = \frac{60}{3000} .0,8 = 0,016 m$$

3. Die Rolle.

Die Nolle ist eine verhältnismäßig schmale kreisförmige Scheibe, welche um eine rechtwinklig zu ihrer Ebene gerichtete und durch ihren Mittelpunkt gehende Achse drehdar ist und an ihrem Umfange eine zur Aufnahme des Seiles oder der Kette dienende rinnenförmige Vertiefung hat. Die Achse der Rolle ist an ihren beiden Enden in dem Rollengehäuse kett gelagert.

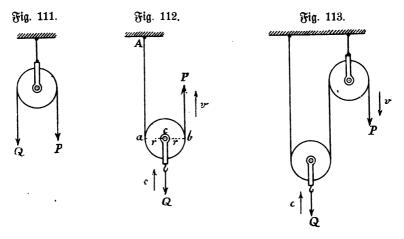
Man unterscheibet feste und lose Rolle.

Unter einer festen Rolle versteht man eine solche, bei welcher das Rollen= gehäuse an einem unbeweglichen Punkte befestigt ift, so daß die Rolle keine fort=

schreitenbe, sondern nur eine Drehbewegung aussühren kann (Fig. 111). Un dem einen Seilende wirkt die Kraft, an dem anderen die Last, und da beide gleichen Abstand von der Drehachse haben, so muß für den Fall des Gleichgewichts die Kraft gleich der Last sein.

Bei der festen Rolle wird also an Kraft nichts gewonnen und sie dient nur dazu, der Kraft eine andere gewünschte Richtung zu geben (Leitrolle).

Die bewegliche ober lose Nolle führt außer der Drehbewegung noch eine fortschreitende Bewegung aus. Die Last Q hängt an einem Haken des Rollengehäuses und wird durch das Seil getragen, dessen eines Ende an einem undeweglichen Punkte befestigt ist, während an dem anderen Ende die Araft P wirkt, entweder unmittelbar, wie in Fig. 112, oder nachdem das Seil noch über eine feste Rolle geschlungen ist, wie in Fig. 113.



Sind die beiben Seilenden einander parallel, so findet Gleichgewicht statt, wenn die Kraft halb so groß ist wie die Last. Dabei ist das Gewicht der losen Rolle nebst dem Gehäuse mit zu der Last zu rechnen; meistens kann dasseselbe indessen als vergleichsweise klein im Verhältnis zu der Last unberücksschichtigt bleiben.

Man kann die Wirkung der losen Rolle auf die Wirkung eines einarmigen Hebels zurückführen. Denkt man sich nämlich den Befestigungspunkt A (Fig. 112) des festen Seilendes nach dem Punkte a an den Umfang der Rolle verlegt, so kann man a als den Stützpunkt des Hebels ab betrachten. Es ist dann d der Angriffspunkt der Kraft P und e der Angriffspunkt der Last Q; wenn man also den Halbmesser der Rolle mit r bezeichnet, so hat man:

ober:
$$\begin{array}{c} P \,.\, 2\, r = Q\, r \\ \\ P = {}^{1}\!/_{2}\, Q \,.\,\, \ldots \,.\,\, \ldots \,.\,\, 71 \end{array}$$

Da hier, wie stets, die Arbeit der Kraft gleich der Arbeit der Last ist, so folgt aus der letten Gleichung, daß in derselben Zeit die Kraft den

doppelten Weg zurücklegen muß als die Last. Ist also die Geschwindigkeit der Kraft = v, so wird die Geschwindigkeit c der Last:

$$c = \frac{1}{2} v \dots 72$$

Bereinigt man eine feste mit mehreren losen Rollen in der Weise, wie Fig. 114 zeigt, so nennt man eine solche Borrichtung einen Rollenzug oder Potenzenzug. Die unterste Rolle trägt die Last Q, die Kraft P wirkt an dem über die feste Rolle geschlungenen Seilende. Die Spannung des Seiles, welches die unterste Rolle umschlingt, ist:

$$K_1 = \frac{Q}{2}$$

K, ift zugleich Last für die zweite Rolle, folgs lich ist die Spannung des um diese zweite Rolle geschlungenen Seiles:

$$K_2 = \frac{K_1}{2} = \frac{Q}{4} = \frac{Q}{2^2}$$

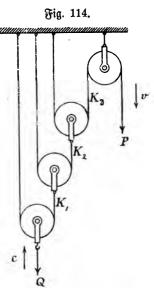
In berfelben Weife erhalt man:

$$K_3 = \frac{Q}{8} = \frac{Q}{2^3}$$

und allgemein bei n lofen Rollen:

$$\mathbf{K}_{\mathbf{n}} = \mathbf{P} = \frac{\mathbf{Q}}{2^{\mathbf{n}}} \dots 73$$

Die Kraft P ift also gleich ber Last Q, bividiert burch die sovielte Botenz von 2, so viel lose Rollen in bem Rollenzuge vorhanden sind. (Dasher der Name Botenzenzug.)



Bei 4 losen Rollen fann 3. B. durch eine Kraft P eine Last Q gehoben werden, welche $2^4=16$ mal so groß als die Kraft ist; bei 5 losen Rollen wird:

$$Q = 2^5 P = 32 P$$

niw.

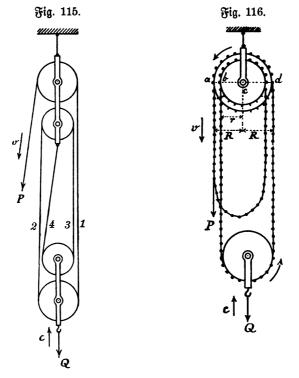
Ift bei n losen Rollen die Geschwindigkeit der Kraft = v, so wird die Geschwindigkeit c der Laft:

Obgleich bei bem Potenzenzug burch eine kleine Kraft eine verhältnis= mäßig große Laft gehoben werden kann, so findet berselbe doch im ganzen wenig Anwendung.

Gine andere, praktisch viel wichtigere Verbindung von Rollen zu einer Zugvorrichtung findet bei dem sogen. Flaschenzuge (Fig. 115) statt, bei welchem mehrere Rollen in einem gemeinsamen Gehäuse (einer Flasche) entsweder übereinander oder häusiger nebeneinander drehbar befestigt sind. In Fig. 115 sind die Rollen der Deutlichkeit wegen untereinander gezeichnet.

Sin vollständiger Flaschenzug besteht aus einer oberen festen und einer beweglichen unteren Flasche; an letzterer hängt die Last Q. Das Seil ist an der oberen Flasche befestigt und läuft abwechselnd über je eine Rolle der unteren und oberen Flasche; am letzten freien Ende desselben wirkt die Kraft P.

Hat die untere Flasche n Rollen, so wird die Last durch 2n Seile gestragen, von denen jedes mit der Kraft P angespannt ist. Unter Bernachs



lässigung der (hier übrigens ziemlich beträchtlichen) Reibungen, welche später besonders behandelt werden, erhält man daher als Gleichgewichtsbedingung:

Die Araft ift gleich ber Laft, bividiert burch die doppelte Anzahl ber lofen Rollen.

Wird wieder die Geschwindigkeit der Kraft mit v bezeichnet, so ist die Geschwindigkeit der Last:

Der Differentialflasch enzug besteht aus zwei miteinander vers bundenen (meist in einem Stud gegossenen) festen Rollen von verschiebenem Durchmesser, die sich um eine gemeinschaftliche Achse brehen, und aus einer lofen Rolle, an beren Saken die Laft hangt (Fig. 116). Die festen Rollen find mit Stegen verfeben, die fich zwischen die Schafen ber Rette legen und ein Bleiten berfelben an ben Rollenumfängen verhindern.

Beim Aufziehen ber Laft widelt fich bie endlofe Rette an ber einen Seite von ber fleinen Rolle ab und zugleich an ber anderen Seite auf ber großen Rolle auf. Da die Spannung jedes biefer Rettenteile, die gufammen die Laft Q Bu tragen haben, 1/2 Q beträgt, fo ift, wenn man abed als boppelarmigen Bebel mit bem Drehpunfte c anfieht, die Gleichgewichtsbedingung:

ober wenn die Salbmeffer ber Rollen mit R bezw. r bezeichnet werden:

$$PR + \frac{1}{2} Qr = \frac{1}{2} QR$$

worans folgt:

Mus ber Bedingung:

$$Qc = Pv$$

ergibt fich für die Beschwindigkeit ber Laft ber Wert:

Gin wesentlicher Borteil bes Differentialflaschenzuges besteht noch barin, baß, wenn ber Unterschied ber Rollenhalbmeffer R und r nicht zu groß ift, ein felbfttätiges Burudgeben ber Laft burch die Wiberftande allein verhindert wird. Es bedarf also feiner weiteren Rraft, um die Laft in einer beliebigen Sobe gu halten. Meiftens findet man bei ben fäuflichen Differentialflaschenzugen das Berhältnis:

$$\frac{r}{R} = \frac{11}{12}$$

Mufgabe 57. Bie groß ift bie Rraft, welche erforderlich ift, eine Laft bon 200 kg mittels einer lofen, 6 kg ichweren Rolle gu heben?

Muflöfung.

$$P = \frac{Q+G}{2} = \frac{200+6}{2} = 103 \text{ kg}$$

Aufgabe 58. Gine Baft bon 400 kg foll mit einem Potengengug, ber brei lofe Rollen enthält, gehoben werben. Bie groß ift die bagu erforderliche Rraft ohne Berudfichtigung bes Rollengewichtes?

Auflöfung. Rach Gl. 73) ift:

$$P = \frac{Q}{2^3} = \frac{400}{8} = 50 \text{ kg}$$

Aufgabe 59. Wenn in voriger Aufgabe bas Gewicht jeder Rolle mit G = 6 kg ichtigt wird, wie group ... ${\mathfrak A} \, {\mathfrak u} \, {\mathfrak f} \, {\mathfrak l} \, {\mathfrak d} \, {\mathfrak g} \, {\mathfrak m} \, {\mathfrak g} \, {\mathfrak g} \, {\mathfrak m} \, {\mathfrak g} \,$ berüdfichtigt wird, wie groß ergibt fich bann bie Rraft?

$$P = \frac{Q + (2^n - 1) G}{2^n}$$

Lauenftein, Dechanit. 6. Muft.





also hier:

$$P = \frac{Q + (2^{s} - 1) G}{2^{s}} = \frac{Q + 7 G}{8} = \frac{400 + 42}{8} = 55,25 kg$$

Aufgabe 60. Zwei Arbeiter, von benen jeber 75 kg wiegt, hangen sich an bas freie Seilenbe eines Flaschenzuges von 4 losen Rollen. Welche Last können sie in die Höhen, wenn das Gewicht der Flasche mit 10 kg in Anrechnung gebracht wird, und wie verhalten sich dabei die Wege der Kraft und der Last?

Auflöfung.

$$Q = 8 P - G = 8.150 - 10 = 1190 kg$$

Der Weg ber Rraft ift achtmal fo groß als ber ber Laft.

Aufgabe 61. Welche Last kann mittels eines Differentialstaschenzuges gehoben werben, wenn $\frac{r}{R}_4=\frac{11}{12}$ und die Kraft P=50~kg ift?

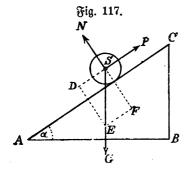
Auflösung. Nach Gl. 77) ist:

$$Q = \frac{2P}{1 - \frac{r}{R}} = \frac{2.50}{1 - \frac{11}{12}} = 1200 \text{ kg}$$

4. Die Schiefe Chene.

Unter einer schiefen Cbene versteht man eine ebene Fläche, welche mit der Wagerechten irgend einen Winkel α bilbet (Fig. 117). Wird von einem Punkte C berselben das Lot CB auf die Wagerechte gefällt, so nennt man:

Befindet sich ein Körper auf der schiefen Gbene und man zerlegt das im Schwerpunkte S angreifende Gewicht G desselben in zwei Seitenkräfte, von denen



die eine SD der Richtung AC parallel, die andere SF rechtwinklig dazu gerichtet ist, so wird letztere durch den Gegendruck N der schiefen Gbene aufgehoben.

$$N = SF = DE$$

Unter ber Einwirkung ber Seitenkraft SD würde ber Körper (abgesehen von ben Reibungswiderständen) eine abwärts gerichtete gleichförnig beschleunigte Bewegung ausführen. Um daher ben Körper im Gleichgewichte zu halten, bazu bedarf es einer Kraft P, welche

gleich, aber entgegengesett gerichtet ber Seitenkraft SD ift.

$$P = SD$$

Aus der Ahnlichkeit der Dreiede SDE und ABC folgt aber:

DE:SE = AB:AC

ober:

$$N:G=b:l$$

Der Normalbrud verhält fich zum Gewichte bes Rörpers wie bie Grundlinie ber ichiefen Gbene zu ihrer Länge.

Aus der letten Gleichung ergibt fich der Normalbruck:

$$N=G\frac{b}{l} \ldots \ldots 79)$$

Aus benfelben Dreieden SDE und ABC folgt ferner:

$$SD:SE = BC:AC$$

pber:

$$P:G=h:l$$

Die Kraft verhält sich zur Last (bem Gewichte bes Körpers) wie bie Sohe ber schiefen Gbene zu ihrer Länge.

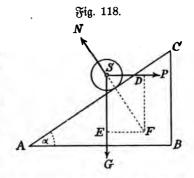
Danach ergibt sich für die Kraft P der Wert:

Trigonometrisch ist:

$$P = G \cdot \sin \alpha$$

 $N = G \cdot \cos \alpha$

Wirkt die Kraft P, welche erforderlich ift, den Körper im Gleichgewicht zu halten, nicht parallel der schiefen Linie selbst, sondern parallel der Grundlinie AB (Fig. 118), so muß die Mittelkraft aus G und P rechtwinklig zu AC gerichtet sein. Zeichnet man daher das Kräfteparallelogramm SEFD, in welchem die Seite SE gleich dem bekannten Körpergewichte G ift, so stellt die Seite SD (= EF) die



Größe ber Kraft P, die Diagonale SF (AC) die Größe der Mittelfraft aus G und P dar, welche lettere gleich bem normalen Gegendrucke N ist.

Aus ber Ahnlichkeit ber Dreiecke SEF und ABC folgt aber:

$$SF:SE = AC:AB$$

ober:

$$N:G=l:b$$

Der Normalbruck verhält sich zur Laft wie die Länge der schiefen Gbene zu ihrer Grundlinie.

Der Normalbruck hat alfo die Broge:

Ferner folgt aus benfelben Dreieden:

$$EF:SE=BC:AB$$

ober:

$$P:G=h:b$$



Die wagerechte Kraft P verhält sich zur Laft wie die Sohe ber schiefen Gbene zu ihrer Grundlinie.

Danach ist:

$$P = G \frac{h}{b} \dots \dots 82)$$

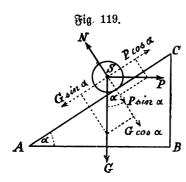
Trigonometrisch ergibt sich, wenn nach Fig. 119 die Kräfte G und P in ihre Seitenkräfte parallel AC und rechtwinklig zu AC zerlegt werden:

$$P \cos \alpha = G \sin \alpha$$
 ober $P = G \operatorname{tg} \alpha$

unb:

$$N = P \sin \alpha + G \cos \alpha$$

ober wenn für P ber gefundene Wert eingesett wird:



$$N = G \operatorname{tg} \alpha \sin \alpha + G \cos \alpha$$

$$N = G \frac{\sin \alpha}{\cos \alpha} \sin \alpha + G \cos \alpha$$

und wenn das zweite Glied ber rechten Seite auch auf ben Nenner cos α gebracht wird:

$$N = G \frac{\sin^2 \alpha + \cos^2 \alpha}{\cos \alpha} = \frac{G}{\cos \alpha}$$

Aufgabe 62. Auf einer schiefen Gbene, beren Grundlinie b = 4 m und beren Höhe h = 3 m sei, befindet sich eine Last G = 200 kg. Wie groß muß die Kraft P sein, welche diese Last im Gleich=

gewicht halt, und wie groß ist ber rechtwinklig gur ichiefen Cbene gerichtete Gegenbruck N

- a) wenn die Rraft P parallel ber ichiefen Gbene wirkt?
- b) wenn die Kraft P parallel der Grundlinie wirkt?

Auflösung. Da bie Länge ber ichiefen Gbene:

$$l = \sqrt{b^2 + h^2} = \sqrt{4^2 + 3^2} = 5 \text{ m}$$

beträgt, fo ift

für a) nach GI. 79:
$$N=200 \cdot \frac{4}{5}=160 \text{ kg}$$
 , 80: $P=200 \cdot \frac{3}{5}=120$, für b) nach GI. 81: $N=200 \cdot \frac{5}{4}=250$, $P=200 \cdot \frac{3}{4}=150$, $P=200 \cdot \frac{3}{4}=150$,

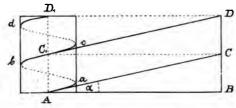
Aufgabe 63. Wie groß muß eine wagerechte Kraft P sein, welche imftande ist, einen Gisenbahnwagen von 1000 kg Gewicht auf einer Bahnstrecke von 1:100 Steigung (b. h. die auf 100 m Länge um einen Meter ansteigt) am Herablaufen zu hindern?

Auflösung. Nach Gl. 82) ift:
$$P = 1000 \cdot \frac{1}{100} = 10 \, \, \mathrm{kg}$$

5. Die Schranbe.

Wird die Gbene eines Winkels $\alpha = \mathrm{BAC}$ (Fig. 120) so um einen geraden Kreiszylinder gewickelt, daß der eine Schenkel AB rechtwinklig zur Jylinderachse liegt, so beschreibt der andere Schenkel AC eine Schraubenlinie. Ist die Länge AB gleich dem Umfang des Jylinders, so wird bei der Umwickelung der Punkt B

Fig. 120.



auf A fallen und der Punkt C die Lage C, senkrecht über A annehmen. Die Entfernung A C, d. i. der Abstand je zweier Schraubenwindungen, heißt die Ganghöhe; der Winkel a wird der Steigungswinkel genannt. Der zwischen den Punkten A und C, liegende Teil der Schraubenlinie A a b C, bildet

Fig. 121.



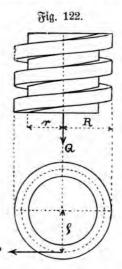
einen Schraubengang. Wickelt man weiter in C, beginnend ein dem Dreick ABC gleiches Dreick C, CD auf dem Kreiszylinder ab, so beschreibt der Schenkel C, D einen zweiten Schraubengang C, ed D, usw.

Bewegt sich nun ein gleichs schraubenklines Dreied an ber Schraubenkinie entlang auf bem Zykindermantel, so entsteht eine scharfgängige Schraube (Fig. 121); tritt an Stelle des Dreiecks ein Quadrat, so entsteht die flachgängige Schraube (Fig. 122).

Gine vollständige Schraube besteht aus zwei Teilen. Der eine Teil mit erhabenem Gewinde bildet die eigentliche Schraube oder die Schraubenspindel, der andere Teil mit vertieftem Gewinde, welches entsteht, wenn in einen hohlen Zylinder längs der

Schraubenlinie ein folder hohler Raum eingeschnitten wird, daß die Spindel genau hineinpaßt, ist die Mutter.

Die scharfgängigen Schrauben finden hamptsächlich Verwendung als Besfestigungsmittel, die flachgängigen Schrauben als Mittel, um eine drehende Bewegung in eine fortschreitende zu verwandeln (Preßschrauben, Selbstgangspindeln). Dabei dreht sich die Spindel in der Mutter, oder die Mutter um



bie Spindel, wobei entweder ber eine ober ber andere Teil eine fortschreitenbe Bewegung ausführen kann.

Die Schraube kann nach der obigen Erklärung als eine um einen Zylinder gewundene schiefe Ebene betrachtet werden, deren Grundlinie gleich dem Umfange bes Inlinders, und deren Höhe gleich der Ganghöhe der Schraube ist. Die Kraft P wirkt tangentiell am Umfange der Schraube und parallel der Grundlinie AB der schiefen Ebene, die Last Q senkrecht zu AB; die Gleichgewichtsbedingung für die Schraube stimmt daher überein mit der in Gl. 82) S. 84 ausgesprochenen Gleichgewichtsbedingung für die schiefe Ebene.

Wird der mittlere Halbmesser der Schraube mit $\varrho\left(=\frac{R+r}{2}\right)$, also der Umfang derselben mit $2\,\varrho\,\pi$ bezeichnet, so folgt aus Gl. 82):

$$P = Q \frac{h}{2 \rho \pi} = Q \operatorname{tg} \alpha \dots \dots 83$$

Zu ber Gl. 83) gelangt man auch burch die Überlegung, daß während eines Umganges der Weg der Kraft $=2\,\varrho\,\pi$, der Weg der Laft = h beträgt, daher:

$$P2\varrho\pi=Qh$$

fein muß, woraus wieder für P ber in Gl. 83) angegebene Wert folgt. Multipliziert man beibe Seiten ber Gl. 83) mit ρ, so ergibt sich:

$$P \varrho = Q \varrho \frac{h}{2 \varrho \pi}$$

Hierin kann das Moment Po der Kraft ersett werden durch irgend ein anderes gleichwertiges Moment Kl, wobei l die Länge eines einarmigen Hebels bes beutet, an dessen Endpunkte die Kraft K angreift. Man erhält dadurch:

oder trigonometrisch:

$$Kl = Q \varrho tg \alpha \dots 85$$

Aufgabe 64. Mit einer Schraube, beren äußerer Durchmesser = 5 cm, beren innerer Durchmesser = 4 cm und beren Ganghöhe = 1 cm beträgt, soll ein Druck von 5000 kg ausgeübt werben. Wie groß ist die dazu erforberliche Kraft

- a) wenn biefelbe am Umfange bes mittleren Schraubenhalbmeffers angreift?
- b) wenn sie an einem Hebelarme 1 = 50 cm wirkt?

 \mathfrak{A} uf I ö f u n g. \mathfrak{A} uß R=2,5 cm und r=2 cm ergibt fich ber mittlere Schrauben= halbmesser zu:

$$\varrho = \frac{2.5 + 2}{2} = 2.25$$
 cm

ber Umfang gu:

$$2 \rho \pi = 14,137$$
 cm

für a) ift bann nach Gl. 83):

$$P = 5000 \cdot \frac{1}{14.137} = 354 \text{ kg}$$

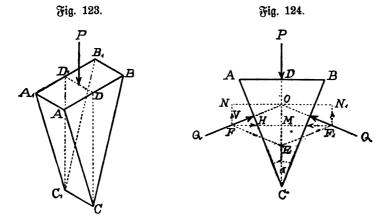
für b) nach Gl. 84):

$$K = \frac{5000}{50}$$
 . 2,25 . $\frac{1}{14,187} = 15,9 \text{ kg}$

6. Der Reil.

Der Keil (Fig. 123) ist ein dreiseitiges Prisma, dessen Grundsläche meistens ein gleichschenkliges Oreieck bildet und welches als bewegliche, zweifach schiefe Sbene betrachtet werden kann. Die Flächen AA_1C_1C und BB_1C_1C heißen die Seiten, die Fläche AA_1B_1B ist der Rücken und die Mittellinie CD die Höhe des Keiles.

Der Zweck des Keiles, welcher entweder als Befestigungsmittel dient oder zur Trennung zweier Flächen (z. B. beim Spalten eines Baumstammes) ansgewandt wird, besteht darin, durch eine am Rücken angreifende Kraft P zwei an den Seiten wirkende Wiberstände oder Lasten Q zu überwinden.



Wirken die Lasten Q rechtwinklig auf die Seiten AC und BC des Keiles (Fig. 124) und zerlegt man die Kraft P=OE in die normal zu AC bezw. BC gerichteten Seitenkräfte OF und OF_1 , so muß für den Fall des Gleichgewichts jede derselben gleich der in entgegengesetzer Richtung wirkenden Last Q sein, daher:

$$P:Q=0E:0F$$

Da aber wegen Ühnlichkeit ber Dreiecke OEF und ABC das Verhältnis besteht:

$$OE:OF = AB:AC$$

so folgt:

Die Kraft verhält sich zur Laft wie der Rücken bes Reiles jur Seite.

Wird ber Winkel bei C mit a bezeichnet, so ist trigonometrisch:

$$\frac{^{1/2} P}{Q} = \sin \frac{\alpha}{2}$$

worans folgt:

$$\mathbf{P} = 2 \mathbf{Q} \sin \frac{\alpha}{2} \dots \dots 87)$$



Zerlegt man die Lasten Q in H (1 zu CD) und V (|| CD), so ergibt sich nach Fig. 124 aus der Ähnlichkeit der Dreiecke OFM und ACD:

$$Q:H = AC:CD$$

Durch Multiplikation dieser Gleichung mit Gl. 86) folgt aber:

Trigonometrisch ist:

Auf gabe 65. Bei einem Keile (Fig. 124) sei AB=4 cm; AC=BC=32 cm. Auf jede der beiden Keilseiten und normal zu benselben wirke eine Last $Q=500~{\rm kg}$. Durch welche rechtwinklig auf den Küden wirkende Kraft P werden diese Lasten im Gleichgewichte gehalten?

Auflösung. Nach Gl. 86) ist:

$$P = Q. \frac{AB}{AC} = 500. \frac{4}{32} = 62.5 \text{ kg}$$

§ 15.

Die Reibungswiderstände.

Nach dem Gesetz der Trägheit (§ 4 S. 13) würde ein in gleichförmig geradliniger Bewegung begriffener Körper seine Bewegung ohne weitere Einswirkung von Kräften unverändert fortsetzen; die Erfahrung lehrt jedoch, daß dies in Wirklichkeit nicht der Fall ist, daß vielmehr die Geschwindigkeit des Körperssich nach und nach verlangsamt und schließlich die Größe Null erreicht. Diese Erscheinung sindet ihren Grund in dem Borhandensein von Widerständen, die sich der Bewegung entgegensetzen und überwunden werden müssen.

Die Widerstände find wesentlich zweierlei Art, nämlich:

- a) Wiberstand bes Mediums ober Mittels, b. h. ber tropfbaren ober gasförmigen Flüssigiet, in welcher sich ber Körper bewegt.
- b) Der Reibungswiderstand, welcher allemal entsteht, wenn ein Körper sich auf einem anderen fortbewegt. Da nämlich die Oberstächen der Körper auch bei der sorgfältigsten Bearbeitung niemals vollkommen glatt sind, so sinken, wenn die Körper nur den geringsten Druck gegenscinander ausüben, die Erhöhungen der einen in die Vertiefungen der anderen Oberstäche ein, und die beiderseits vorspringenden Teilchen müssen bei der Bewegung des einen Körpers auf dem anderen entsweder losgerissen oder verschoben werden.

Man unterscheibet gleitende Reibung, zu welcher auch als besondere Art die Zapfenreibung zu rechnen ist, und die rollende Reibung. Die Ketten= und Seilbiegungs=Widerstände find ebenfalls auf die Reibung



zurudzuführen, da bei der Kette der Biegungswiderstand durch die Reibung der einzelnen Kettenglieder, beim Seil durch die Reibung der einzelnen Liten oder Drahte aneinander erzeugt wird.

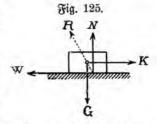
Der Widerstand bes Mittels wird in Abschnitt VII feine Grledigung finden.

1. Gleitende Reibung.

Bewegt fich ein Körper auf einer Unterlage, so tritt stets die Reibung zwischen den Berührungsflächen als eine Kraft auf, welche der Bewegung entgegengesett gerichtet ist, und zu beren

Überwindung eine andere Kraft in der Bewegungsrichtung tätig sein muß, wenn die Geschwindigkeit
des Körpers unverändert erhalten werden foll.

Bei einer wagerechten Unterlage ist der dem Gewichte G des Körpers gleiche Gegendruck N lotsrecht aufwärts gerichtet. Um daher den Körper im Gleichgewichte zu halten, ist zur Überwindung des Reibungswiderstandes W noch eine besondere Kraft K



erforderlich (Fig. 125), die um so größer sein muß, je größer W ist. Erfahrungs= gemäß ist der Reibungswiderstand W abhängig von dem Normalbruck N, und zwar ist:

$$W = fN$$
 90)

 $\mathbf{f} = \frac{\mathbf{W}}{\mathbf{N}}$ heißt ber Reibungskoeffizient und Gl. 90) lautet banach in Worten:

Reibungswiderftand = Reibungsfoeffizient X Rormalbrud.

Der Reibungstoeffizient ift abhängig:

a) Bom Materiale der aufeinander gleitenden Körper. Je härter das Material, um fo kleiner ist im allgemeinen die Reibung. Dabei zeigt es sich, daß zwischen ungleichartigen Körpern die Reibung kleiner ist, als (unter gleichen Umständen) zwischen gleichartigen. So z. B. ist die Reibung zwischen Gis und Stahl kleiner als zwischen Gis und Gis.

b) Bon ber Beschaffenheit der Oberflächen. Je glatter die Oberflächen der Rörper bearbeitet und je forgfältiger diese geschmiert find,

befto fleiner ift ber Reibungstoeffizient.

c) Bon der Geschwindigkeit des Gleitens. Je kleiner die Geschwindigkeit, desto größer ist der Reibungstoeffizient f. Bei der Geschwindigkeit Rull, d. h. beim Übergange aus Ruhe in Bewegung oder umgekehrt, erreicht f seinen größten Wert und wird dann ber Reibungskoeffizient der Ruhe genannt.

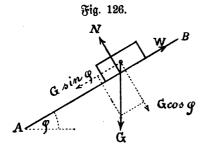
Der Neibungstoeffizient läßt sich mittels einer schiefen Gbene AB (Fig. 126) bestimmen, deren Neigungswinkel φ gegen die Wagerechte eine solche Größe hat, daß ein auf die Gbene gebrachter Körper sich mit unveränderter Ge=



schwindigkeit abwärts bewegt. Zerlegt man das Gewicht G des Körpers in die Seitenkräfte $G\sin\varphi$ ($\parallel AB$) und $G\cos\varphi$ ($\perp AB$), so wird die letztere auf= gehoben durch den normalen Gegendruck N.

$$N = G \cos \varphi$$

Die Seitenkraft $G \sin \varphi$ würde für sich allein eine beschleumigte Abwärts= bewegung bes Körpers erzeugen; bieser Bewegung wirkt aber ber Reibungs= widerstand:



$$W = fN = fG \cos \varphi$$
 entgegen und für den Fall des Gleich= gewichtes erhält man die Bedingung:

 $fG\cos\varphi=G\sin\varphi$

ober:

$$\mathbf{f} = \mathbf{tg} \, \varphi \, \ldots \, 91$$

Den Winkel φ nennt man den Reisbungswinkel. Nach Gl. 91) ist also der Reibungskoeffizient gleich der Tangente des Reibungswinkels.

Der Effekt E, welchen die Reibung aufzehrt, wird gefunden, wenn mart den Reibungswiderstand mit der Geschwindigkeit v der gleitenden Fläche multi= pliziert. Daher ist:

$$\mathbf{E} = \mathbf{f} \mathbf{N} \mathbf{v} = \mathbf{W} \mathbf{v} \quad . \quad 92)$$

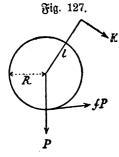
2. Bapfenreibung.

Bei der Drehung eines durch den Druck P belasteten zylindrischen Trag= zapfens in seinem Lager entsteht am Zapfenumfange ein der Drehbewegung entgegengesetzt gerichteter Reibungswiderstand von der Größe:

Das Moment besselben (Fig. 127) ift:

$$\mathfrak{M} = fPR \dots 94$$

zu dessen Überwindung ein entgegengesett drehendes Kraftmoment Kl er= forderlich ist.



Bebeutet v die Umfangsgeschwindigkeit bes Zapfens, so ist nach Gl. 92) die durch Zapfenreibung während einer Sekunde verbrauchte Arbeit oder der Effekt:

$$\mathbf{E} = \mathbf{W}\mathbf{v} = \mathbf{f}\mathbf{P}\mathbf{v} \quad . \quad . \quad . \quad 95)$$

Für ben stehenden Zapfen (Spurzapfen), bei welchent ber Zapfendruck P in der Richtung der Achse wirkt, liegt, wenn die Stützssäche eine Ringssäche bildet (Fig. 128), das Reibungsmoment zwischen den Grenzwerten fPR und fPr und wird allgemein ausgedrückt durch:

Fig. 128.

worin q einen von der Druckverteilung abhängigen und danach zu berechnenden Sebelarm bebeutet, welcher kleiner als R und größer als r ift.

Bei neuen Zapfen, welche sich mit ber ganzen unteren Fläche voll und fatt auf die unterstützende Spurplatte aufsetzen, kann man gleichmäßige Druckverteilung annehmen, so daß bei einem Ringausschnitte der Druckmittelpunkt mit
dem Schwerpunkte des Ausschnittes zusammenfällt.

Der Abstand des Schwerpunktes vom Kreismittels punkt ift aber nach Gl. 41) S. 50:

$$\varrho = \frac{2}{3} \frac{(R^3 - r^3)}{(R^2 - r^2)} \frac{s}{b}$$

Für einen sehr schmalen Ringansschnitt (Fig. 129) kann man genügend genan die Sehne s gleich bem Bogen b sehen und erhält baburch:

$$\varrho = \frac{2}{3} \, \frac{({
m R}^3 - {
m r}^3)}{({
m R}^2 - {
m r}^2)}$$

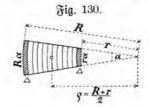
folglich wird bann nach Gl. 96) bas Reibungsmoment:

Für r = 0, wenn alfo bie Stugflache eine volle Rreisflache bilbet, ift:

$$\mathfrak{M} = \frac{2}{3} f P R \dots 98$$

Beim eingelaufenen Zapfen findet keine gleichmäßige Druckverteilung mehr statt. Wegen der größeren Umfangsgeschwindigkeit der äußeren Flächenteilchen nämlich ist auch hier die Abnuhung größer, als bei den mehr nach innen zu liegenden Teilchen, so daß schon nach kurzer Zeit der Druck auf die Flächenseinheit von innen nach außen hin abzunehmen beginnt. Dies wird sich so lange fortsehen, die überall gleiche Abnuhung stattsindet, der Zapfen also, wie man





fich ausbrückt, vollständig eingelaufen ift. Es tritt dann keine weitere Beränderung in der Druckverteilung mehr ein.

Man kann annehmen, daß beim eingelaufenen Zapfen der Druck auf die Flächeneinheit umgekehrt proportional ist der Geschwindigkeit, also auch umsgekehrt proportional der Entfernung vom Zapfenmittelpunkt. Bezeichnet man den Druck am äußeren Umfange der Ningkläche (Halbmesser R) mit pa, den Druck am inneren Umfang (Halbmesser r) mit p1, so ist danach:



$$\frac{\mathbf{p_a}}{\mathbf{p_i}} = \frac{\mathbf{r}}{\mathbf{R}} \dots \dots 99$$

Denkt man sich nun einen sehr schmalen Ausschnitt der Ringsläche (Fig. 130) burch konzentrische Kreise in einzelne Ringstücke von der gleichen sehr kleinen Breite \triangle zerlegt, so ist der Druck auf das äußere Ringstück $= p_a R \alpha \triangle$, der Druck auf das innere Ringstück $= p_1 r \alpha \triangle$. Da aber nach Gl. 99):

$$p_a R = p_i r$$

ift, so erhalten beibe Ringstücke ben gleichen Druck. Dasselbe gilt für alle zwischenliegenden Ringstücke, woraus folgt, daß die Mittelkraft der Drücke für sämtliche Ringstücke gerade in der Mitte liegt, also den Abstand:

$$\varrho = \frac{R + r}{2}$$

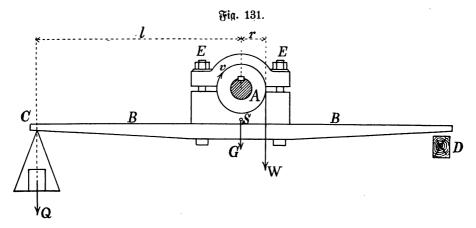
bom Bapfenmittelpunkte haben muß.

Man erhält banach bei bem eingelaufenen Ringzapfen nach Gl. 96) für bas Reibungsmoment ben Wert:

und wenn die Stütfläche ein voller Kreis ift (r = 0), so wird:

also nur halb so groß als beim Tragzapfen von demselben Halbmesser, bei welchem ber Druck P rechtwinklig zur Achse gerichtet ist.

Die Zapfenreibung kann benutt werben, um mittels einer geeigneten Borrichtung ben Effekt einer Maschine zu messen. Gine solche Borrichtung, Brems= bynamometer ober Bronyscher Zaum, ist in Fig. 131 bargestellt.



Mit der Welle der Kraftmaschine ist die Bremsscheibe A verkeilt. Auf diese ist eine aus zwei kreisförmig ausgeschnittenen Baden bestehende Klemmvorrichtung gesetzt. Mit der unteren Bade derselben fest verbunden ist der doppelarmige

hebel B, an beffen einem Ende eine Bagfchale zur Aufnahme von Gewichten angebracht ift.

Die Anwendung des Zaumes erfordert, daß die Kraftmaschinenwelle zuerst von der Arbeitsmaschine losgekuppelt wird; darauf wird ihr der Zaum angelegt, dessen Schrauben zunächst nur schwach angezogen werden. Wird dann die Kraftmaschine in Gang gesetzt, so entsteht am Umfang der Bremsscheibe eine Reibung, welche den Zaum mit herumzudrehen stredt. Dies wird jedoch dadurch verhindert, daß sich der Hebel B fest auf die Schwelle D prest. Durch allmähliches Anziehen der Schrauben E läßt sich nun erreichen, daß die Kraftmaschine dieselbe Anzahl Umdrehungen macht, als vorher mit angehängter Arbeitsmaschine. Es verzehrt dann ofsendar die Reibung des Bremszaumes dieselbe Arbeit, wie vorher von der Kraftmaschinenwelle an die Arbeitsmaschine abgegeben wurde. Die Wagschale links wird darauf so viel belastet, daß der Hebel B sich rechts von der Schwelle D adhebt und wagerecht einspielt. Es ist dann das Moment der Last Q (ausgesetzes Gewicht einschließlich Gigengewicht der Wagschale) gleich dem Momente des am Umsang der Bremsscheibe wirkenden Reibungswiderstandes W.

$$Wr = Ql$$
 ober $W = Q\frac{l}{r}$

Danach ift, wenn die einer bestimmten Umbrehungszahl n entsprechende Umfangsgeschwindigkeit der Bremsscheibe mit v bezeichnet wird:

$$\mathbf{E} = \mathbf{W} \, \mathbf{v} = \mathbf{Q} \, \frac{\mathbf{l}}{\mathbf{r}} \, \mathbf{v} \quad . \quad . \quad . \quad . \quad . \quad 102)$$

Sest man :

$$v = \frac{2 r \pi n}{60}$$

fo ift in Pferbefraften:

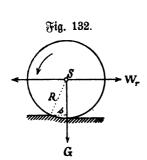
Zu bemerken ist noch, daß, indem man die Welle mittels des Pronhschen Zaumes auf verschiedene Umdrehungszahlen bremft, sich leicht ermitteln läßt, bei welcher Umdrehungszahl die Maschine die größte Leistungsfähigkeit entwickelt.

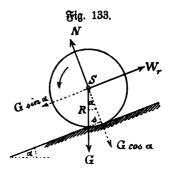
3. Rollende Reibung oder Walgungswiderftand.

Die rollende Reibung tritt auf, wenn ein zylindrischer Körper auf einer Fläche fortrollt. Da kein Stoff vollkommen fest und hart ist, so preßt sich derselbe an der Berührungsstelle zusammen, so daß in Wirklichkeit eine Berührungsstäche von der Breite s entsteht. Um den Körper gleichmäßig fortzurollen, dazu bedarf es einer gewissen Kraft; die Zusammenpressung des Stoffes hat also dieselbe Wirkung, als ob ein im Schwerpunkte angreisender Widerstand Wr, welcher der Bewegung entgegenwirkt, zu überwinden wäre (Fig. 132).

Ift α derjenige Neigungswinkel einer schiefen Gbene, auf welcher ber Körper gleichförmig hinabrollt, so ist nach Fig. 133:







$$\mathbf{W_r} = \mathbf{G} \sin \alpha = \mathbf{G} \frac{\mathbf{s}}{\mathbf{R}} \quad . \quad . \quad . \quad . \quad 104)$$

Die Größe s kann hiernach aus dem beobachteten Winkel α berechnet werden. Für Gisen auf Gisen, sowie für Hartholz auf Hartholz ist im Mittel:

$$s = 0.05$$
 cm

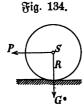
für Holz auf Holz (nicht fehr hart):

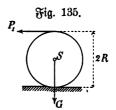
$$s = 0.1$$
 cm

für Stein auf Stein (bei gut gepflasterten ober beschotterten Stragen):

$$s = 0.15$$
 cm

Nach Gl. 104) steht ber Bälzungswiderstand im geraden Ber= hältnis zu dem Drud, im umgekehrten Berhältnis zu dem Halb= messer bes rollenden Zhlinders oder Rades.





Zum Fortrollen des Inlinders oder Rades ist nach Gl. 104) das Moment erforderlich:

$$\mathfrak{M} = \mathbf{W_r} \mathbf{R} = \mathbf{G} \mathbf{s} \quad \dots \quad \dots \quad \dots \quad 105)$$

Wird das Moment M erzeugt burch eine im Schwerpunkt S angreifende Kraft P (Fig. 134), so ist:

Greift dagegen eine Kraft P_1 am Umfang, dem Stütpunkt gerade gegenüber an (Fig. 135), so wird, da der Hebelarm der Kraft in diesem Falle = 2R ist:

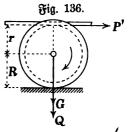
Wird die Rollbewegung durch eine Zahnstange bewirkt, welche in ein auf die Achse der Rolle oder des Rades gesetztes Zahnrad vom Halbmesser r eingreift



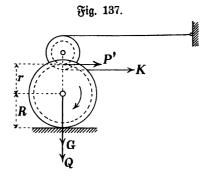
(Fig. 136), und ist die Belastung = G + Q (= Gigengewicht der Rolle usw. + fremde Last), so ist, wenn der Eingriffspunkt dem Stützunkt gerade gegensiber liegt (abgesehen von etwa auftretender Japfensreibung), der Jahndruck: Fig. 136.

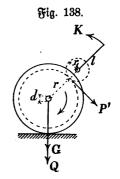
$$\mathbf{P'} = \frac{(\mathbf{G} + \mathbf{Q})\mathbf{s}}{\mathbf{R} + \mathbf{r}} \dots 108)$$

Greift in das auf die Achse gesetze Zahnrad ein Trieb, so ist zu unterscheiden, ob dessen Drehung von einem festen Punkt aus in der aus Fig. 137 erkenntlichen Weise, oder von dem fortzubewegenden Wagen (wie z. B. von der Kate eines Lauftranes) aus geschieht.



Im ersteren Falle (Fig. 137) gilt, im Falle der Eingriffspunkt dem Stützpunkt gegenüber liegt, die Gl. 108), während für den letzteren Fall (Fig. 138)





nur das Kraftmoment P'r zur Verfügung steht, so daß man mit Berücksichtigung der Zapfenreibung (Zapfendurchmesser = d) erhält:

Nach Fig. 138 ift aber:

$$Kl = P'r$$

Daher:

$$K l = \frac{r_1}{r} (G + Q) \left(s + f \frac{d}{2} \right)$$

Daraus folgt bas Übersetungsverhältnis:

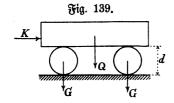
Wird eine Last Q auf zwei Walzen vom Durchmesser d und bem Gewicht'G (für eine Walze) fortgerollt (Fig. 139), so ist die dazu erforderliche Kraft:

$$K = \frac{(Q + 2G)s + Qs_1}{d}$$



wobei für s (unten) und s, (oben) die dem Materiale entsprechenden Werte einzusetzen find.

Allgemein ift bei einer Anzahl von n Walzen:



Meistens wird man das Gewicht der Walzen als verhältnismäßig klein vernachlässigen können und erhält dann:

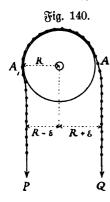
$$K = \frac{Q (s + s_1)}{d}$$

Besteht die Unterlage (die Bahn) aus demselben Material wie die fortzurollende Last, so ist $\mathbf{s}=\mathbf{s}_1$

zu setzen, folglich:
$$K = \frac{2\,Q\,s}{d} \ \dots \ \dots \ \ 112)$$

4. Retten- und Beil-Bicgungswiderftand.

Dieser Wiberstand tritt immer da auf, wo eine Kette ober ein Seil auf eine Rolle aufgewickelt ober davon abgewickelt wird. Bei der in Fig. 140 dars



gestellten Kette entsteht, wenn die Kolle durch die abwärts wirkende Zugkraft P gleichförmig gedreht und die Last Q dabei gehoben wird, an den Stellen A und A₁, wo die Kette aus der geraden in die gekrümmte Form und um= gekehrt übergeht, eine Reibung zwischen den einzelnen Ketten= gliedern. Diese wirkt der Krümmungsveränderung der Kette als Widerstand entgegen und hat zur Folge, daß die Kette sich an der Aufwicklungsstelle A nicht sofort genau nach dem Rollenhalbmesser krümmt, an der Abwicklungs= stelle A₁ sich nicht sogleich völlig gerade streckt, wodurch der Hebelarm der Last um ein gewisses Maß 'e größer, der der Kraft um ebensoviel kleiner wird als der Rollen= halbmesser R.

Die Gleichgewichtsbedingung ift banach:

$$P(R-\epsilon) = Q(R+\epsilon)$$

woraus folgt, daß die Kraft P immer größer als die Last Q fein muß.

Die Hebelarme der Kraft und Last werden in ähnlicher Beise auch bei Seilen durch den Biegungswiderstand beeinflußt, welchen die Reibung zwischen den einzelnen Litzen oder Drähten erzeugt.

Man berücksichtigt den Ketten= bezw. Seilbiegungswiderstand am einfachsten badurch, daß man annimmt, Kraft und Last wirken an demselben Hebelarme R, statt der wirklichen Last Q sei aber eine um den Biegungswiderstand vermehrte

Last burch die Kraft P zu heben. Bezeichnet also q, benjenigen Betrag, um welchen die Zugkraft P größer sein muß als diejenige Zugkraft, welche ohne Borhandensein des Biegungswiderstandes die Last Q im Gleichgewicht halten könnte, so ist zu setzen:

Für Retten ift annähernb:

$$\mathbf{q_1} = \mathbf{f} \, \frac{\delta}{\mathbf{R}} \, \mathbf{Q} \, \dots \, \dots \, \dots \, 114)$$

wobei δ ben Durchmeffer bes Ketteneisens, f ben Reibungsfoeffizient (im Mittel f=0.15) bedeutet.

Für Seile hat sich, wenn die Seilbide mit & bezeichnet wird, burch Bersinche ber Mittelwert ergeben:

$$q_1 = 0.13 \frac{d^2}{R} Q \dots 115$$

Aufgabe 66. Der Schieber einer mit 6 Atmosphären Überdruck arbeitenden Dampfmaschine (ohne Kondensation) ift 26 cm lang, 25 cm breit. Welche Kraft ist zur Bewegung desselben erforderlich, wenn der Reibungstoeffizient f = 0,1 angenommen wird?

Auflösung. Da ber Druck von 1 Atmosphäre rund = 1 kg/qem gesetht werden tann, so beträgt ber ganze Druck, mit welchem ber Schieber auf die Gleitstäche gespreßt wird:

$$N = 6.26.25 = 3900 \text{ kg}$$

folglich ift nach Gl. 90) G. 89:

$$W = 0.1 \cdot 3900 = 390 \text{ kg}$$

Aufgabe 67. Bie groß ift die Arbeit, welche ber Schieber ber borigen Aufgabe aufzehrt, wenn ber Schieberhub 9 cm beträgt und die Maschine 50 Umbrehungen in ber Minute macht?

Auflösung. Bahrend einer Umbrehung ber Maschine führt ber Schieber einen Bor- und Rückgang aus, legt also ben Beg: 2.9 = 18 cm zurück. Der Beg in 1 sec ober die Geschwindigkeit ift baher:

$$v = \frac{50.18}{60} = 15 \text{ cm} = 0.15 \text{ m}$$

baber nach Gl. 92) G. 90:

$$E = 390, 0.15 = 58.5 \text{ mkg}$$

ober in Pferbefraften ausgebrudt:

$$N = \frac{58,5}{75} = 0,78$$

Aufgabe 68. Welche Arbeit geht bei einem Wasserrade durch Zapfenreibung verloren, wenn das Gewicht des Rades samt Wasserfüllung 18000 kg beträgt, der Halbmesser dapfen r=8 cm ist und das Rad n=8 Umdrehungen in der Minute macht? (f=0.08.)

Auflösung. Für die Berechnung ber Zapfenreibung ift es gleichgültig, wie fich ber Druck auf die beiben Zapfen verteilt; man tann annehmen, daß ein Zapfen die gange Laft gu tragen hatte.

Nach Gl. 93) S. 90 ift bann:

$$W = 0.08 \cdot 18000 = 1440 \text{ kg}$$

Lauenftein, Dechanit. 6. Aufl.

Die Umfangsgefdwindigkeit bes Bapfens ift:

$$v = \frac{2 r \pi n}{60.100} = \frac{2.8.3,14.8}{60.100} = \infty 0,07 m$$

folglich nach Gl. 95) S. 90:

$$E = 1440.0,07 = 100,8 \text{ mkg}$$

ober:

$$N = \frac{100.8}{75} = \infty 1^{1/s}$$
 Pferbetraft

Aufgrabe 69. Ein mit voller Kreisstäche aufruhender Spurzapfen von 12 cm Durchmesser ist in der Achsentichtung mit P=7200~kg belastet. Welche Kraft K ist an einem Hebelarme von l=60~cm Länge erforderlich, um die Zapfenreibung zu überwinden? (f=0.07.)

Auflösung. Rach Gl. 101) S. 92 ift:

$$\mathfrak{M} = \frac{1}{2} \cdot 0.07 \cdot 7200 \cdot 6 = 1512 \text{ cmkg}$$

baber:

$$K = \frac{\mathfrak{M}}{1} = \frac{1512}{60} = 26.2 \text{ kg}$$

Aufgabe 70. Gine Belle wurde mittels eines Pronpichen Zaumes so gebremft, baß fie 80 Umbrehungen in der Minute machte. Das Gewicht Q einschließlich Wagsichale betrug, um den 1 = 2 m langen Hebel in wagerechter Lage zu halten, 450 kg. Wieviel Pferdefräfte hat banach die Welle?

Auflösung. Rach Gl. 103) S. 93 ift:

$$N = 450.2.\frac{80.3,14}{30.75} = \infty 100$$

Aufgabe 71. Bei einem Eisenbahnwagen sei ber Rabhalbmesser $R=50\,\mathrm{cm}$, ber Halbmesser ber Achsschenkel (Zapsen) $r=4.5\,\mathrm{cm}$, bas Gesantgewicht bes Wagens einschließlich Belastung: $P=15\,000\,\mathrm{kg}$, bas Gewicht ber Säte (Achsen und Räber): $p=2000\,\mathrm{kg}$. Wie groß ist bie rollende Reibung, wie groß bie Zapsenreibung (bei f=0.02), und welche Zugkraft Zist zur überwindung ber Reibungswiderstände erforderlich?

Auflösung. Rach Gl. 104) G. 94 ift bie rollenbe Reibung:

$$W_r = P \frac{s}{R} = 15000 \cdot \frac{0.05}{50} = 15 \text{ kg}$$

Auf die Achsichenkel kommt die Laft:

$$P - p = 15000 - 2000 = 13000 \text{ kg}$$

baher bie Zapfenreibung nach Gl. 93) S. 90:

$$W = f (P - p) = 0.02 \cdot 13000 = 260 \text{ kg}$$

ober auf den Umfang ber Raber übertragen:

$$W \frac{r}{R} = 260 \cdot \frac{4.5}{50} = 23.4 \text{ kg}$$

Die gur Überwindung ber Reibungswiderstände erforderliche Bugtraft ift baber:

$$Z = 15 + 23,4 = 38,4 \text{ kg}$$

ober:

$$\frac{38,4}{15\,000}=\frac{1}{390}$$
 vom Gesamtgewicht bes Wagens.

Uufgabe 72. Es soll bei einer Eisenbahnwagen-Drehscheibe von D=4,3~m Durchmesser ber Bewegungswiderstand und die zum Drehen erforderliche Kraft ermittelt werben. Dabei find folgende Werte gegeben:

Gewicht eines belabenen Wagens: $Q=15\,000~kg$ Gigengewicht ber Drehscheibe: $G=3\,000~kg$ Halbmeffer der Laufrollen: r=20~cm Halbmeffer ber Rollenbahn: R=180~cm

Die Laufrollen seien in einem besonderen Rahmen gelagert, welcher fich frei um ben Stuhl, aber unabhängig vom Drehscheibenkörper bewegt, so bag nur rollenbe Reibung, bagegen keine Zapfenreibung (an ben Rollenzapfen) entsteht.

Auflösung. Unter ber Annahme, daß die ganze Laft von den Laufrollen aufgenommen wird, daß also der Mittelzapfen der Drehscheibe nur zur Zentrierung dient, ift am Umfang der Rollen (bem Stütpunkt diametral gegenüber) nach Gl. 112) S. 96 die Kraft erforderlich:

$$P_1 = \frac{Q+G}{2r} 2s = \frac{18000}{2,20}$$
, 2,0,05 = 45 kg

Diese Kraft wirft in ber Entfernung ${\rm R}=180~{\rm cm}$ vom Mittelpunkt ber Drehscheibe und ergibt das Moment:

$$\mathfrak{M} = P, R = 45.180 = 8100 \text{ kgcm}$$

Gine Rraft P am Umfang ber Drehicheibe wirfend, mußte banach die Große haben:

$$P = \frac{\mathfrak{M}}{0.5 \text{ D}} = \frac{8100}{0.5 \cdot 430} = \sim 38 \text{ kg}$$

Aufgabe 73. Für eine Lokomotiv-Drehicheibe foll die erforderliche Raberübersfetzung ber Drehvorrichtung berechnet werden unter der Boraussetzung, daß von der gesamten Belaftung brei Biertel von dem Mittelzapfen, und ein Biertel von den fest gelagerten Laufrollen aufgenommen wird.

Durchmeffer ber Drebicheibe: D = 13 m

Gewicht von Lokomotive und Tenber: Q = 70 000 kg

Eigengewicht ber Drehicheibe: G = 17000 kg

Salbmeffer ber Laufrollen: r = 40 cm

Salbmeffer ber (größeren) Bapfen ber Laufrollen-Achjen: o = 5 cm

Salbmeffer ber Rollenbahn: R = 600 cm

Durchmeffer bes Mittelgapfens: d = 12 cm

Bapfenreibung&=Roeffizient: f = 0,1

Roeffigient ber rollenden Reibung: s = 0,05

Muflofung. Rach ber Borausfetjung ift bie Belaftung ber Laufrollen:

$$Q_1 = \frac{1}{4} (70\,000 + 17\,000) = 21\,750 \text{ kg}$$

und die Belaftung bes Mittelzapfens:

$$Q_0 = \frac{3}{4} (70\,000 + 17\,000) = 65\,250 \text{ kg}$$

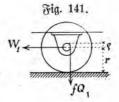
Rach Gl. 94) G. 90 ift bas Moment ber Zapfenreibung bei ben Laufrollen:

$$\mathfrak{M}_1 = f Q_1 \varrho$$

Um ben Balgungswiderstand zu überwinden, ift nach Gl. 105) S. 94 bas Moment erforberlich:

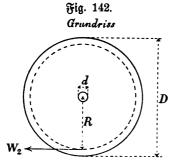
$$\mathfrak{M}_2 = Q_1 s$$

Gine im Schwerpunkt ber Rollen angreifende Rraft W, muß banach zur Überwindung bes gesamten Rollenwiderstandes bie Größe haben (Fig. 141):



$$W_1 = \frac{1}{r} \left(\mathfrak{M}_1 + \mathfrak{M}_2 \right) = \frac{Q_1}{r} \left(f \varrho + s \right)$$

Das Reibungsmoment bes mit Q. belafteten Mittelzapfens beträgt nach Gl. 98) 6.91:



$$\mathfrak{M}' = {}^2/s \, f \, Q_2 \, \frac{\mathrm{d}}{2} = Q_2 \, f \, \frac{\mathrm{d}}{3}$$

und wirb nach Fig. 142 im Gleichgewichte gehalten burch bas Moment W. R. folglich ift:

$$W_2 = \frac{Q_2}{R} f \frac{d}{3}$$

Bur Überwindung sämtlicher Reibungswider= ftände ift daher eine am Halbmeffer R und im Schwerpunkt der Rollen angreifende Kraft erforderlich von der Größe:

$$W = W_1 + W_2 = \frac{Q_1}{r} (f \rho + \epsilon) + \frac{Q_2}{R} f \frac{d}{3}$$

für die oben angegebenen Zahlenwerte ergibt fich:

$$W = \frac{21\,750}{40}\,(0.1\,.\,5\,+\,0.05)\,+\,\frac{65\,250}{600}\,.\,0.1\,.\,\frac{12}{3} = 343~\text{kg}$$

Diese Kraft soll ausgeübt werben mit Hilfe eines auf die Rollenachse aufgeteilten Zahnrades vom Halbmesser $r_1=36$ cm, welches ben Abstand $R_1=580$ cm von ber Drehscheibenmitte hat. Der Zahndruck ist dann:

$$P = W \frac{r}{r_1} \frac{R}{R_1} = 343 \cdot \frac{40}{36} \cdot \frac{600}{580} = 394 \text{ kg}$$

Nimmt man an den Handkurbeln 4 Arbeiter an, von denen jeder mit $K=16~{
m kg}$ brückt, so ist bei $l=40~{
m cm}$ Kurbelradius das Kraftmoment:

Kl = 4.16.40 = 2560

Das Lastmoment ist:

 $Pr_1 = 394.36 = 14184$

folglich bie Überfetzung:

$$=\frac{Pr_1}{Kl}=\frac{14\ 184}{2560}=5,54$$
 fact

Es mag noch erwähnt werben, daß zu dem angegebenen Bewegungswiderstande noch andere (z. B. Zahnreibung usw.) hinzutreten, und daß aus diesem Grunde und auch mit Rücksicht auf etwaige Unvollkommenheiten in der Ausführung die Übersetzung praktisch etwas größer als die oben berechnete genommen wird.

Aufgabe 74. An einem über eine feste Rolle geführten Seile hängt an einem Ende die Last Q, am anderen Ende greift die lotrecht abwärts wirkende Kraft P an. Wenn die Seilbicke $\delta=3$ cm, der Durchmesser des Kollenzapfens d=3 cm und der Kollenzalbmesser R=12 cm angenommen wird, wie groß muß dann P im Berhältnis zu Q sein?

Auflösung. Nach Gl. 115) S. 97 ift ber Seilbiegungswiberftanb:

$$q_1 = 0.13 \cdot \frac{3^2}{12} \cdot Q = 0.098 \cdot Q$$

Auf die Zapfen kommt die Last P+Q, wofür genügend genau 2Q gesetzt werden kann. Danach ist dann die Reibung am Umfange des Rollenzapfens (f=0.08 gesetzt):

$$W = 0.08 . 2 Q = 0.16 . Q$$

ober auf ben Rollenumfang übertragen:

$$q_2 = W \cdot \frac{^{1/2} d}{R} = 0.16 Q \cdot \frac{1.5}{12} = 0.021 Q$$

Da nun bie Bugfraft P um ben Betrag ber Biberftanbe größer fein muß als bie Laft Q, um biefe im Bleichgewichte gu halten, fo wird:

$$P = Q + q_1 + q_2 = Q(1 + 0.098 + 0.021) = 1.119 \cdot Q$$

Die Bahl, mit welcher die Laft gu multipligieren ift, um die Größe ber erforderlichen Bugfraft zu erhalten, wird ber Wiberftandstoeffizient genannt und mit u bezeichnet. Der umgefehrte (regiprofe) Wert von u ift ber Wirfungs= grab. Allgemein ift banach bei einer Rolle:

$$\mathbf{P} = \mu \mathbf{Q} \quad \dots \quad \dots \quad \dots \quad 116)$$
eile ist burchschriftlich: $\mu = 1.12$

gu feben; babei ift ber Salbmeffer ber Seilrolle, vermehrt um die halbe Seilbide, 311 4 d, ber Salbmeffer ber Rettenrolle, vermehrt um die halbe Dide bes Retteneifens d, zu 10,5 & angenommen.

§ 16.

Die einfachen Maschinen mit Berücksichtigung der Reibungen. 1. Der Bebel.

Für ben zweiarmigen Sebel (Fig. 98) S. 68 ergibt fich für bie gum gleich= förmigen heben ber Laft Q erforderliche Kraft P, wenn ber halbmeffer bes Drehgapfens mit o bezeichnet wirb, bie Bedingung :

$$Pr = Ql + Ga + (P + G + Q)f\varrho$$

baraus:

$$P = \frac{Ql + Ga + (G + Q)f\rho}{r - f\rho} \quad ... \quad 118)$$

In gleicher Beije erhalt man für bie Rraft P., welche ein Sinten ber Laft Q verhindert, den Wert:

$$P_{\iota} = \frac{Q \iota + G a - (G + Q) f \varrho}{r + f \varrho} \quad . \quad . \quad . \quad 119)$$

2. Das Bellrab (Fig. 109) G. 75.

Die Kraft P (bie, wenn 3. B. bas Rab mit bem Salbmeffer R als Bahn= rad gebacht wird, in bem Zahndrucke besteht) hat beim Seben ber Last Q ben Bapfenreibungs= und Seilbiegungswiderftand zu überwinden. Da hier nur ein Aufwideln bes Seiles auf die Welle (ober die auf der Welle befestigte Trommel), aber tein Abwideln ftattfindet, fo ift für ben Seilbiegungswiderstand nur bie Salfte bes in Gl. 115) S. 97 angegebenen Wertes in Rechnung zu ftellen. Bebeutet G bas Gigengewicht bes Wellrabes, & bie Seilbide, o ben Zapfen= halbmeffer, fo lautet für den Fall, daß P | Q ift, die Gleichaewichtsbedingung:

$$PR = Qw + (P + G + Q)f\varrho + \frac{1}{2}\left(0.13 - \frac{\delta^2}{w}Q\right)w$$

baraus:

$$P = \frac{Qw + (G + Q)f_{\varrho} + \frac{1}{2} \cdot 0.13 \, \delta^{2}Q}{R - f_{\varrho}} \quad . \quad . \quad 120)$$

Die Kraft P,, welche ein Sinten ber Laft verhindert, muß die Große haben:

$$P_{1} = \frac{Qw - (G + Q)f\varrho - \frac{1}{2} \cdot 0.13 \delta^{2}Q}{R + f\varrho} \quad . \quad . \quad 121)$$

3. Die Rolle.

Nach Gl. 116) S. 101 ift für eine Rolle: $P=\mu\,Q$, wo für den Widers standstoeffizienten μ die in den Gleichungen 117) angegebenen Werte einzusehen sind.

Für die lose Rolle (Fig. $112 \,$ S. 78) muß die am freien Seilende ansgreifende Kraft P danach μ mal größer sein als die Spannfraft des festen (linken) Seilendes, lettere ist daher $=\frac{P}{\mu}$. Daraus folgt die Bedingung:

$$P + \frac{P}{\mu} = Q$$

ober:

$$P = \frac{Q}{1 + \frac{1}{u}}$$

Für Fig. 113 ergibt fich in gleicher Beife:

$$\frac{P}{u} + \frac{P}{u^2} = Q$$

ober:

$$P = \frac{Q}{\frac{1}{\mu} \left(1 + \frac{1}{\mu} \right)}$$

Bei zwei lofen und einer feften Rolle wurde man erhalten:

$$P = \frac{Q}{\frac{1}{u} \left(1 + \frac{1}{u}\right)^2}$$

Mugemein ift bei einem Botengenzuge mit n lofen und einer feften Rolle:

$$P = \frac{Q}{\frac{1}{\mu} \left(1 + \frac{1}{\mu}\right)^n} \quad \dots \quad 122)$$

Nach Gl. 73) S. 79 ift ohne Berücksichtigung ber Wiberstände:

$$P = \frac{Q}{2^n}$$

baher bas Güteverhältnis:

$$\eta = \frac{\mathbf{P}_{\text{ohne Wiberstand}}}{\mathbf{P}_{\text{mit Wiberstand}}} = \frac{\frac{1}{\mu} \left(1 + \frac{1}{\mu}\right)^{\mathbf{n}}}{2^{\mathbf{u}}} \quad . \quad . \quad 123)$$

Bei dem gewöhnlichen Flaschenzuge (Fig. 115 \approx . 80) find die in den Seilen 1, 2, 3, 4 auftretenden Spannkräfte: $\frac{P}{\mu}$, $\frac{P}{\mu^2}$, $\frac{P}{\mu^3}$, $\frac{P}{\mu^4}$. Da num die Last Q gleich deren Summe sein muß, so hat man:

$$P\left(\frac{1}{\mu} + \frac{1}{\mu^2} + \frac{1}{\mu^3} + \frac{1}{\mu^4}\right) = Q$$

ober:

$$P \frac{1}{u^4} \left(1 + \mu + \mu^2 + \mu^3 \right) = Q$$

Sest man:

$$1 + \mu + \mu^2 + \mu^3 = s$$

fo wird:

$$\mu + \mu^2 + \mu^3 + \mu^4 = \mu s$$

Durch Subtraftion ber oberen Gleichung von ber letten erhalt man:

$$\mu^4 - 1 = (\mu - 1) s$$

ober:

$$s = \frac{\mu^4 - 1}{\mu - 1}$$

Nach Einsetzung dieses Wertes für die Reihe $1+\mu+\mu^2+\mu^3$ ergibt sich dann:

$$P \frac{1}{u^4} \left(\frac{\mu^4 - 1}{\mu - 1} \right) = Q$$

folglich:

$$P = Q \frac{\mu^5 - \mu^4}{\mu^4 - 1}$$

Allgemein ift für n loje Rollen:

Da nach Gl. 75) S. 80 ohne Berückfichtigung ber Wiberftanbe:

$$P = \frac{Q}{2n}$$

ift, fo ftellt fich das Güteverhältnis heraus gu:

$$\eta = \frac{\mu^{2n} - 1}{2n \left(\mu^{2n+1} - \mu^{2n}\right)} \dots \dots \dots 125$$

Nach ben Gleichungen 122) bis 125) ift unter Zugrundelegung bes Koeffizienten $\mu=1,\!12$ (für Seile) folgende Tabelle berechnet:

					Poten	zenzug	Flaschenzug	
					P =	$\eta =$	P =	$\eta =$
1	lose	Nolle.			0,592 Q	0,845	0,594 Q	0,842
2	,	Rollen			0,313 Q	0,80	0,329 Q	0,76
3	"	,,		100	0,165 Q	0,76	0,243 Q	0,69
4	,,	,,			0,087 Q	0,72	0,201 Q	0,62

Bei bem Differentialflaschenzuge (Fig. 143) ist die Gleichgewichtsbedingung für die untere Rolle:

$$K + \mu K = Q$$

woraus folgt:

Fig. 143.

$$K = \frac{Q}{1 + u}$$

Für die oberen Rollen ist das Moment der Kraft = PR + Kr, das Moment der Last = \mu KR.

Da nun bas Moment ber Kraft umal fo groß sein muß als bas Moment ber Last, so ist zu setzen:

$$PR + Kr = \mu (\mu KR)$$

hieraus ergibt fich für P ber Ausbrud:

$$P = K\left(\frac{\mu^2 R - r}{R}\right) = K\left(\mu^2 - \frac{r}{R}\right)$$

und wenn man für K ben oben gefundenen Wert einfest :

$$P = Q \frac{\mu^2 - \frac{r}{R}}{1 + \mu} \dots \dots 126)$$

Ohne Berücksichtigung der Reibungswiderstände war nach Gl. 77) S. 81:

$$P = \frac{Q}{2} \left(1 - \frac{r}{R} \right)$$

folglich ift bas Guteverhältnis:

$$\eta = \frac{(1+\mu)\left(1-\frac{\mathbf{r}}{\mathbf{R}}\right)}{2\left(\mu^2-\frac{\mathbf{r}}{\mathbf{R}}\right)} \dots 127$$

Für $\mu=1.05$ and $\frac{\mathrm{r}}{\mathrm{R}}=\frac{11}{12}$ wird: $\eta=0.46$.

4. Die ichiefe Cbene.

c

Wird ein Körper auf einer schiefen Ebene burch eine ber Bahn parallel gerichtete Kraft P gleichförmig bergan gezogen, so hat diese Kraft außer ber bergab wirkenden Seitenkraft G sin a des Körpergewichtes G noch die Reibung

$$W = f N = f G \cos \alpha$$

als Widerstand zu überwinden. Nach Fig. 144 a erhält man baber:

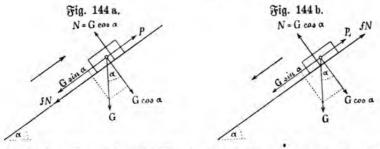
$$P = G \sin \alpha + f G \cos \alpha$$

ober, indem man nach Gl. 91) S. 90 für f den Wert tg $\phi=rac{\sin\phi}{\cos\phi}$ einsett:

$$P = G\left(\sin\alpha + \frac{\sin\varphi}{\cos\varphi}\cos\alpha\right)$$

$$P = G\left(\frac{\sin\alpha\cos\varphi + \cos\alpha\sin\varphi}{\cos\varphi}\right)$$

$$P = G\left(\frac{\sin(\alpha + \varphi)}{\cos\varphi}\right)$$



Führt ber Körper eine gleichförmige Abwärtsbewegung aus, so wirkt ber Reibungswiderstand in der Richtung der Kraft P, (Fig. 144 b), folglich ist dann:

$$P_1 = G \sin \alpha - f G \cos \alpha$$

ober :

$$P_1 = G \frac{\sin{(\alpha - \varphi)}}{\cos{\varphi}}$$

Die obige Gleichung:

$$P = G \sin \alpha + f G \cos \alpha$$

läßt fich auch in ber Form fchreiben:

$$P = G \cos \alpha (tg \alpha + f)$$

wofür bei fehr fleinem Wintel a genügend genau gefest werben fann:

$$P = G (tg \alpha + f)$$

Wirkt die Kraft P wagerecht (Fig. 145a), so erhält man als Bedingung der gleichförmigen Aufwärtsbewegung:

 $P \cos \alpha = G \sin \alpha + fN = G \sin \alpha + f (P \sin \alpha + G \cos \alpha)$

ober :

$$P = G \frac{\sin \alpha + f \cos \alpha}{\cos \alpha - f \sin \alpha}$$

Dividiert man in diesem Ausdruck Zähler und Nenner durch $\cos \alpha$ und sett (nach Gl. 91, ϵ . 90) für f den Wert $\mathrm{tg}\,q$, so ergibt sich:

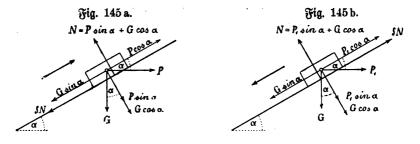


$$P = G \frac{\operatorname{tg} \alpha + \operatorname{tg} \varphi}{1 - \operatorname{tg} \alpha \operatorname{tg} \varphi}$$

ober:

$$\mathbf{P} = \mathbf{G} \operatorname{tg} (\alpha + \varphi) \quad \dots \quad 128)$$

In gleicher Weise erhält man für die gleichförmige Abwärtsbewegung (Fig. 145 b):



Durch eine wagerechte Kraft, welche größer als P1, aber kleiner als P ift, würde ein vorher ruhender Körper auf der schiefen Gbene weber auf= wärts noch abwärts in Bewegung geset werden.

5. Die Schraube.

Da die Schraube nach 5. § 14 S. 85 als eine um einen Jylinder gewundene schiefe Ebene betrachtet werden kann, so sind die Gleichungen 128) und 129) auch unmittelbar als Gleichgewichtsbedingungen für eine flachgängige Schraube gültig, wenn darin die zu überwindende Last Q statt G eingesetzt wird. Danach ist:

Multipliziert man beide Seiten dieser Gleichung mit dem mittleren Schraubenshalbmeffer ϱ und erset das Woment P_{ϱ} durch ein gleichwertiges Woment K l, so erhält man:

$$Kl = Q \varrho tg (\alpha \pm \varphi) \dots 131)$$

Das Zeichen + gilt dann, wenn der zu überwindende Widerstand Q der gleichförmig fortschreitenden Bewegung der Schraube entgegengesetzt gerichtet ist; das Zeichen — für den umgekehrten Fall, wo die fortschreitende Bewegung der Schraube in der Richtung von Q erfolgt.

Nach Gl. 85) S. 86 war ohne Berücksichtigung der Reibungen:

$$Kl = Q \varrho tg \alpha$$

folglich ift bas Güteverhältnis:

Bei der scharfgängigen Schraube (Fig. 146) erzeugt die Last Q an den unteren Flächen der Schraubengänge normal zu diesen gerichtete Gegendrude, die

Fig. 146.

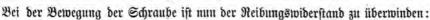
fich gleichmäßig über ben ganzen Umfang verteilen. Die Mittelfraft ber auf einen halben Schraubengang kommenden Gegendrücke sei N; es liegen bann die (ben zwei sich aneinander anschließenden halben Schraubengängen entsprechenden)

Kräfte N und die Kraft Q in einer Gbene und halten einander im Gleichgewicht. Wird der Winkel an den Gewindespitzen mit 3 bezeichnet, so ist, da die Kräfte N denselben Winkel 3 miteinander einsichließen, nach Fig. 146:

$$\frac{^{1/_{2}}Q}{N}=\cos\frac{\beta}{2}$$

ober:

$$N = \frac{Q}{2\cos^{\beta/2}}$$



$$W = 2 f N = \frac{f Q}{\cos^{\beta/2}}$$

und wenn man fest:

fo wirb:

$$W=f_{_{\! 1}}\,Q=Q\,tg\,\psi$$

Bei der flachgängigen Schraube, bei welcher die Gegendrücke N parallel zu Q gerichtet find, ift:

$$W = fQ = Q tg \varphi$$

Man kann baher die für die flachgängige Schraube geltende Gl. 131) unmittels bar für die scharfgängige Schraube benuten, wenn man darin $\operatorname{tg} q$ mit dem größeren Werte $\operatorname{tg} \psi$ vertauscht. Man erhält:

$$K l = Q \varrho \frac{\operatorname{tg} \alpha \pm \operatorname{tg} \psi}{1 \mp \operatorname{tg} \alpha \operatorname{tg} \psi}$$

Für die Whitworthschen Schrauben ift $\beta=55^{\circ}$, also:

$$\cos \frac{\beta}{2} = \cos 27^{1/2^{0}} = 0.887$$

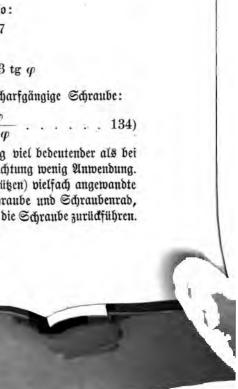
folglich nach Gl. 133):

tg
$$\psi = \frac{f}{0.887} = 1.13 \text{ f} = 1.13 \text{ tg } \varphi$$

Rach Ginfetung biefes Wertes erhalt man für bie icharfgangige Schraube:

Bei ber scharfgängigen Schraube ift die Reibung viel bedeutenber als bei ber flachgängigen; fie findet baher als Bewegungsvorrichtung wenig Anwendung.

Das als Aufzugsvorrichtung (namentlich für Schüken) vielfach angewandte Schneckengetriebe (Schnecke und Schneckenrab, ober Schraube und Schraubenrab, ober Schraube ohne Ende usw.) läßt sich unmittelbar auf die Schraube zurücksühren.



Denkt man sich nämlich aus ber (genügend lang angenommenen) Mutter einer Schranbe einen Streifen parallel ber Achse herausgeschnitten und mit der

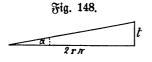
Fig. 147.

glatten Seite (also ben Schraubengängen nach außen gerichtet) um eine aulindrische Scheibe gewickelt, fo entsteht baburch ein Schneckenrab (Fig. 147).

Werben Schnede und Schnedenrad mit einer ber verschiebenen für Zahnrad und Zahn= stange üblichen Bergahnungen ausgeführt (bie Schnede erhält bas Brofil ber Zahnstange), so erscheint bas bei ber eingängigen Schraube als Banghöhe bezeichnete Mag (vergl. S. 85) hier als Teilung t.

Ohne Berückfichtigung ber Reibungswiderstände ift nach Gl. 83) S. 86:

also nach Fig. 148:



$$P_0 = Q \frac{t}{2r\pi}$$

ober indem man Zähler und Nenner mit R multi=

$$P_0 = Q \frac{tR}{2r\pi R} = \frac{QR}{r} \frac{t}{2R\pi}$$

Da aber: $\frac{2 R \pi}{t}$ (b. h. $\frac{\text{Umfang}}{\text{Teilung}}$) = der Zähnezahl z des Rades ist, so folgt:

Mit Berückfichtigung ber Reibungswiderstände ift nach Gl. 130) S. 106:

$$P = Q \operatorname{tg} (\alpha + \varphi) \ldots 137$$

Hieraus und aus Gl. 135) ergibt fich bas Güteverhältnis η zu:

Sett man in Gl. 136) für P_0 ben (fich aus Gl. 138) ergebenden) Wert $\eta \, P$ ein, so erhält man für bie praktisch auszuführende Zähnezahl bes Schneckenrades:

Die Gleichung 138) läßt sich auch schreiben:

$$\eta = \frac{\operatorname{tg}\alpha\left(1 - \operatorname{tg}\alpha\operatorname{tg}\phi\right)}{\operatorname{tg}\alpha + \operatorname{tg}\phi}$$

ober (nach Gl. 91, S. 90) tg q = f gefet

$$\eta = \frac{\operatorname{tg}\,\alpha\,(1 - \operatorname{f}\operatorname{tg}\,\alpha)}{\operatorname{tg}\,\alpha + \operatorname{f}}$$

Nun wird praktisch der mittlere Halbmesser r der eingängigen Schnecke etwa angenommen zu:

$$r = 1.6 t$$

also:

$$2 r \pi = 2.1.6.3.14.t$$

ober:

$$\frac{t}{2 r \pi} = tg \alpha = \frac{1}{2.1.6.3.14} = 0.1$$

Der Reibungskoeffizient f ift bei im Freien stehenden Apparaten (wie z. B. bei Schützenaufzügen), die nicht ununterbrochen und sorgfältig geschmiert werden, verhältnismäßig hoch anzunehmen. Man kann hier setzen f = 0.16.

Für diese Zahlenwerte (tg $\alpha=0.1$ und f=0.16) wird dann das Güteverhältnis:

$$\eta = \frac{0.1 \, (1 - 0.16 \, . \, 0.1)}{0.1 + 0.16} = 0.38$$

Praktisch wird wegen der außerdem an den Lagern noch auftretenden Reisbung (hauptsächlich verursacht durch den Druck in der Achsenrichtung der Schnecke), die bei der obigen Berechnung nicht berücksichtigt war, dafür gesetzt:

$$\eta = \frac{1}{4}$$

Daher nach Gl. 139):

Bei ber n=gängigen Schraube ist:

$$tg \ \alpha = \frac{n t}{2 r \pi}$$

und danach ergibt sich in berselben Weise wie bei der eingängigen Schraube (Gl. 136) die Zähnezahl des Rades zu:

$$z = n \frac{QR}{P_0 r}$$

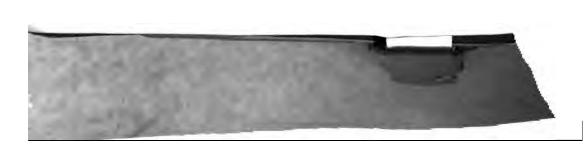
ober indem man nach Gl. 138) $P_0 = \eta P$ einsett:

Das Güteverhältnis η (Gl. 138) fällt hier bebeutend größer aus als bei der eingängigen Schraube, teils wegen des größeren Winkels α , teils weil bei Anwendung von mehrgängigen Schrauben die Schmierung in der Regel sehr sorgfältig vorgenommen wird und daher der Reibungskoeffizient $\mathbf{f} = \mathbf{tg} \, \varphi$ bedeutend kleiner als 0,16 angesetzt werden kann.

6. Der Keil (Fig. 149).

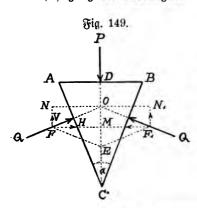
Ohne Berücksichtigung ber Reibungen ist für Q \perp AC bezw. BC nach SI. 87) \lesssim . 87:

$$P=2 Q \sin \frac{\alpha}{2}$$



Beim Antreiben des Keiles tritt nun aber an jeder der Seiten ein Reihungs= widerstand fQ auf, welcher der Bewegung entgegengesett gerichtet ist. Die Mittelkraft aus Q und fQ weicht um den Reibungswinkel φ von der Normalen zu AC bezw. BC ab.

Man erhält daher die zum Eintreiben des Keiles erforderliche Kraft P, wenn man in Gl. 87) statt $\frac{\alpha}{2}$ den Wert $\left(\frac{\alpha}{2}+\varphi\right)$ einsetzt. Danach ist mit Berücksichtigung der Reibungen:



$$\mathbf{P} = 2\mathbf{Q}\sin\left(\frac{\alpha}{2} + \varphi\right). \quad , \quad 142)$$

Nach Aufhören der Kraft P hat der Keil das Bestreben zurückzugehen. Dann wirkt die Reibung nach entgegengesetzter Nichstung und es ergibt sich die Kraft P₁, welche erforderlich ist, um ein Zurückgehen des Keiles zu verhindern, zu:

$$\mathbf{P_1} = 2\,\mathbf{Q}\,\sin\left(\frac{\alpha}{2} - \varphi\right) \quad . \quad . \quad 143)$$

If
$$q>\frac{\alpha}{2}$$
, so wird P_1 negativ,

b. h. ber Reil wird nicht felbsttätig gurudgeben, und es muß eine Rraft:

$$\mathbf{P}_2 = -\mathbf{P}_1 = 2 \, \mathbf{Q} \sin \left(\varphi - \frac{\alpha}{2} \right) \dots \dots 144$$

entgegengesett ber Rraft P tätig fein, um ben Reil loszutreiben.

Aufgabe 75. Bei dem in Aufgabe 48 $\mathfrak S$. 73 besprochenen Hebel sei der Zapfenshalbmesser $\varrho=0.6$ cm. Es sollen P und P_1 mit Berücksichtigung der Zapfenreibung (f=0.1) berechnet werden.

Auflösung. Rach Bl. 118) G. 101 ift:

$$P = \frac{20.100 + 6.10 + (6 + 20).0,1.0,6}{40 - 0,1.0,6} = 51,62 \text{ kg}$$

nach Gl. 119):

$$P_1 = \frac{20.100 + 6.10 - (6 + 20).0,1.0,6}{40 + 0.1.0,6} = 51,38 \text{ kg}$$

Aufgabe 76. Wie groß ift P und P, bei bem in Aufgabe 49 S. 73 gegebenen Hebel, wenn außer ben bort genannten Größen noch $\varrho=1$ cm und f=0,1 ausgenommen wird?

 \mathfrak{A} uflöfung. $P = 28,21 \text{ kg}; \qquad P_1 = 27,79 \text{ kg}$

Aufgabe 77. Wenn in Aufgabe 53 S. 76 der Seilburchmeffer $\delta=2,8$ cm, ber Zapfenhalbmeffer $\varrho=1,8$ cm und das Gewicht des Wellrades G=200 kg ans genommen wird, wie groß stellt sich dann bei f=0,1 die zum Heben der Last erfordersliche Kraft P heraus, und welche Kraft P_1 würde ein Riedersuten ber Last verhindern?

Muflöfung. Rach ben Gleichungen 120) und 121) S. 102 wird :

$$P = 105.3 \text{ kg}$$
; $P_1 = 94.7 \text{ kg}$

Auf gabe 78. Auf eine Schraube, beren mittlerer Halbmeffer $\varrho=2,4~{\rm cm}$ und beren Ganghobe $h=1~{\rm cm}$ beträgt, ift ein 40 cm langer einarmiger Sebel geset; am Ende besselben greift eine Kraft $K=32~{\rm kg}$ an. Welche in der Achsenrichtung ber Schraube wirkende Laft Q kann damit gehoben werden?

Muflöfung. Mus:

$$tg \alpha = \frac{h}{2 \varrho \pi} = \frac{1}{15,08} = 0,0663$$

ergibt fich :

$$\alpha = 3^{\circ}47.5^{\circ}$$

Wird
$$f=tg\,\varphi=0{,}08$$
, also $\varphi=4^{\circ}\,34{,}5'$ geset, so wird:

$$\alpha + \varphi = 3^{\circ} 47,5' + 4^{\circ} 34,5' = 8^{\circ} 22'$$

 $tg(\alpha + \varphi) = tg(8^{\circ} 22') = 0,147$

und nach GI. 131) S. 106:

baraus:

$$Q = \frac{32.40}{2,4.0,147} = 3628 \text{ kg}$$

Ohne Reibung murbe nach Gl. 85) G. 86 fein:

$$32.40 = Q.2.4. tg \alpha$$

ober:

$$Q = \frac{32.40}{2,4.0,0663} = 8044 \text{ kg}$$

Das Güteverhaltnis ift bemnach:

$$\eta = \frac{3628}{8044} = 0.45$$

Aufgabe 79. Mittels einer Schraubenpresse (Fig. 150) soll ein Druck Q = 12 000 kg ausgeübt werden.

Der außere Schraubenhalbmeffer fei:

$$r = 4$$
 cm

Der innere Schraubenhalbmeffer fei:

$$r_1 = 3.2$$
 cm

Die Banghohe ber Schraube fei:

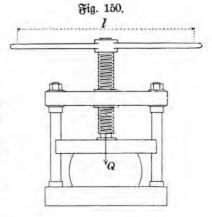
$$h = 1.6$$
 cm

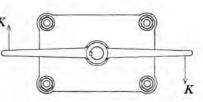
Gs ergibt fich bann ber mittlere Schrauben= halbmeffer gu:

$$\varrho = \frac{r + r_{\rm i}}{2} = \frac{4 + 3.2}{2} = 3.6$$
 cm

Der untere Bapfenhalbmeffer fei e, = 3 cm.

Die Drehung der Schraube wird bewirkt durch einen oben aufgesetzten zweisarmigen Hebel von der Länge $\mathfrak{l}=2$ m, an dessen Gnden die Kräfte K wirken. Es soll K berechnet werden.





Auflösung. Beim Anziehen der Schraube entsteht an dem Zapfen, der sich mit dem Drucke Q gegen die Presplatte legt, nach Gl. 101) S. 92 ein Reibungsmoment von der Größe:

$$\mathfrak{M} = \frac{1}{2} f Q \rho,$$

Diefes muß burch bas Araftmoment KI mit überwunden werben, baher ist für bie (flache gängig vorausgesetzte) Schraube nach Gl. 131) S. 106:

$$Kl = Q \left[\rho \operatorname{tg} \left(\alpha + \varphi \right) + \frac{1}{2} f \rho_{1} \right]$$

Der Winkel a ergibt fich aus:

$$tg \alpha = \frac{h}{2 \rho \pi} = \frac{1.6}{22.62} = 0.07$$

au:

$$a = 4^{\circ}$$

für:

$$f = tg \varphi = 0.15$$
 wirb $\varphi = 8^{\circ} 30'$

baher:

$$\alpha + \varphi = 4^{\circ} + 8^{\circ} 30' = 12^{\circ} 30'$$

bem entspricht:

$$tg(\alpha + \varphi) = tg 12^{\circ} 30' = 0.2217$$

folglich wird:

$$K l = 12000 (3.6 \cdot 0.2217 + \frac{1}{2} \cdot 0.15 \cdot 3)$$

$$K l = 12276$$

$$K = \frac{12276}{200} = 61.4 \text{ kg}$$

Dhne Reibung murbe nach Gl. 85) S. 86 fein:

$$K = \frac{Q \varrho \operatorname{tg} \alpha}{l} = \frac{12000.3,6.0,07}{200} = 15,12 \text{ kg}$$

Das Güteverhältnis beträgt banach:

$$\eta = \frac{15,12}{61,4} = \infty^{1/4}$$

Das Güteverhältnis ergibt sich ebenfalls aus dem Verhältnis der Arbeit der Last zu der Arbeit der Kraft. Bei einer Umdrehung der Schraube legt die Last Q den Weg h (= Ganghöhe), die Kraft 2K den Weg 1, x zurück, folglich ist:

$$\eta = \frac{{
m Qh}}{2\,{
m K}\,{
m l}\,\pi} = \frac{12\,000\,.\,1,6}{2\,.\,61,4\,.\,200\,.\,3,14} = \infty\,{}^{1/4}$$
 (wie oben)

Streng genommen treten noch Reibungswiderstände auf zwischen ber Presplatte und den Führungsfäulen, doch find dieselben für die Praxis so belanglos, daß sie hier unberücksichtigt bleiben konnten.

Aufgabe 80. Gine Last G=1200~kg ist mittels einer Hebevorrichtung, bestehend aus Zahnstange und Trieb, sowie Schnecke und Schneckenrab, emporzuziehen (Fig. 151).

Der Halbmeffer bes Triebes ift: w = 7,5 cm

halbmeffer ber Rurbel auf ber Schnedenwelle: l = 40 cm

Kraft an der Kurbel: K = 20 kg

Es foll bie Bahnegahl z bes Schnedenrabes berechnet werben.

Auflösung. Nimmt man bas Güteberhältnis ber Schnecke an zu $\eta=1/4$, so ift nach Gl. 140) S. 109:

$$z = 4 \frac{QR}{Pr}$$

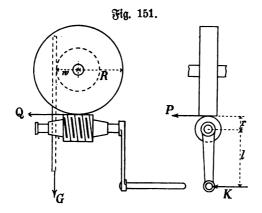
Run ift hier nach Fig. 151):

$$QR = G w 1200.7,5 = 9000 kgcm$$

 $Pr = Kl = 20.40 = 800 kgcm$

folglich:

$$z = \frac{4.9000}{800} = 45$$



Aufgabe 81. Wenn bei bem Keile in Aufgabe 65 S. 88 bie Reibung berücffichtigt, und ber Reibungstoeffizient f=0,15 angenommen wird, wie groß stellt sich bann bie Kraft P heraus?

Auflösung. Aus:

$$\sin \frac{\alpha}{2} = \frac{2}{32} = 0.0625 \text{ folgt: } \frac{\alpha}{2} = 30.35'$$

ferner aus:

$$f = tg \varphi = 0.15$$
 , $\varphi = 8^{\circ} 30^{\circ}$

baher:

$$\frac{\alpha}{2} + \varphi = 3^{\circ}35' + 8^{\circ}30' = 12^{\circ}5'$$

$$\varphi - \frac{\alpha}{2} = 8^{\circ} 30' - 3^{\circ} 35' = 4^{\circ} 55'$$

Rach Gl. 142) S. 110 wird bann:

$$P = 2.500 \cdot \sin (12^{\circ}5') = 2.500 \cdot 0,2093 = 209,3 \text{ kg}$$

Bum Burudtreiben bes Reiles ift nach Gl. 144) bie Rraft:

$$P_2 = 2.500 \cdot \sin(4^{\circ}55') = 2.500 \cdot 0.0857 = 85.7 \text{ kg}$$

erforberlich.

§ 17.

Die Reibungsräder.

Die Drehbewegung einer Welle A kann auf eine andere Welle B überstragen werden durch aufgesetzte Scheiben oder Räber (Fig. 152), welche sich in C berühren und bort mit einem noch näher zu berechnenden Drucke Q gegenstauenstein, Mehantt. 6. Aust.

einander gepreßt werden. Die dabei an den glatten Umfängen der Räber ents stehende Reibung dient zur Kraftübertragung.

Ge barf, um bie Drebbewegung ficher zu übertragen, tein Gleiten an ben

Fig. 152. R_1 R_2 R_3 R_4 R_4 R_4 R_4 R_4 R_4 R_5 R_4 R_5 R_5 R_5 R_5 R_5

$$v = \frac{2R_1 \pi n_1}{60.100} = \frac{2R_2 \pi n_2}{60.100}$$

Daraus folgt die Übersetungszahl:

$$i = \frac{n_1}{n_2} = \frac{R_2}{R_1}$$
 . 145)

Ift der Wellenabstand a und die Über=

sekungszahl i gegeben, so berechnen sich die Radhalbmesser aus:

$$\begin{array}{c} \mathbf{R_1 + R_2 = a} \\ \mathbf{R_2 = i\,R_1} \end{array}$$

3U:

$$R_1 = \frac{1}{i+1}a$$
 $R_2 = \frac{i}{i+1}a$ 146)

Gs sei num P ber zu überwindende Widerstand, welcher am Umfang des getriebenen Rades angreifen möge, dann muß die durch den Druck Q erzeugte Reibung mindestens = P sein, also:

$$fQ = P$$

ober:

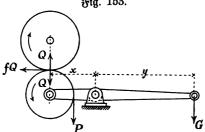
$$\mathbf{Q} = \frac{\mathbf{P}}{\mathbf{f}} \quad \dots \quad \dots \quad 147)$$

Man fann etwa feten:

f = 0,15 für Gußeisen auf Gußeisen f = 0,20 , Papier , ,

f = 0,25 ", Leder ", f = 0,30 ", Hold ",

Die Kraft Q wird am besten durch eine federnde Stellvorrichtung erzeugt, kann aber auch durch ein Gegengewicht Fig. 153. G hervorgebracht werden (Fig. 153).



Die erforderliche Größe besselben ersgibt fich aus:

G.y = Q.x

zu:

$$G = Q \frac{x}{y}$$

Durch das starke Aneinanderpressen der Räber entsteht eine nicht un= erhebliche Zapfenreibung. Die Momente berfelben find, wenn mit r, r, bie Zapfen= halbmeffer bezeichnet werben und f, ben Zapfenreibungskoeffizienten bedeutet:

$$\mathfrak{M}_{1} = f_{1} Q r_{1} \qquad \mathfrak{M}_{2} = f_{1} Q r_{2}$$

Bur Ilberwindung berfelben muffen an ben Radumfängen die Rrafte wirfen:

$$p_1 = \frac{f_1\,Q\,r_1}{R_1} \qquad \quad p_2 = \frac{f_1\,Q\,r_2}{R_2} \label{eq:p1}$$

im gangen alfo:

Diese Größe bezeichnet ben auf ben Scheibenumfang übertragenen Rraft= verluft burch Zapfenreibung. Das Berhältnis besselben zu ber Kraft P ift:

$$\frac{\mathbf{p_1} + \mathbf{p_2}}{\mathbf{P}} = \frac{\mathbf{f_1} \, \mathbf{Q}}{\mathbf{P}} \left(\frac{\mathbf{r_1}}{\mathbf{R_1}} + \frac{\mathbf{r_2}}{\mathbf{R_2}} \right)$$

ober wenn man $Q = \frac{P}{f}$ einsett:

$$\frac{\mathbf{p}_1 + \mathbf{p}_2}{\mathbf{P}} = \frac{\mathbf{f}_1}{\mathbf{f}} \left(\frac{\mathbf{r}_1}{\mathbf{R}_1} + \frac{\mathbf{r}_2}{\mathbf{R}_2} \right) \dots \dots \dots 149$$

Ift bie Kraft P nicht unmittelbar gegeben, find aber dafür bie Pferdezahlen und Umbrehungszahlen ber beiben Wellen bekannt, fo ift nach Gl. 18) S. 23:

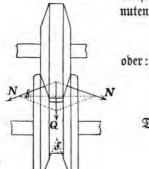
$$P = \frac{75 \text{ N}}{\text{v}} = \frac{75 \cdot 60 \cdot 100}{2 \text{ R} \pi \cdot \text{n}} \text{ N}$$

$$P = 71620 \frac{1}{\text{R}} \frac{\text{N}}{\text{n}} \cdot \dots \cdot \dots \cdot 1500$$

Die Größen R (in Zentimeter), N, n find dabei entweber für die treibende ober für die getriebene Welle einzusegen.

Fig. 154.

Um ben Druck Q möglichst klein zu erhalten, werben vielfach die Reibungsräder (Gisen auf Gisen) mit Keil=nuten ausgeführt (Fig. 154). Es ist dann:



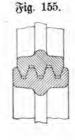
$$\frac{Q}{2} = N \sin \frac{\delta}{2}$$

 $N = \frac{Q}{2\sin\frac{\delta}{2}}$

Danach ergibt fich die Reibung gu:

$$2fN = \frac{Qf}{\sin\frac{\delta}{2}}$$

welche wieder minbestens = P zu setzen ift, woraus folgt:



Der Winkel & wird gewöhnlich = 30° angenommen, also:

$$\sin\frac{\delta}{2} = \sin 15^{\circ} = 0.26$$

Der erforderliche Druck Q ift banach bei Keilnutenräbern nur ca. 1/4 so groß, als bei den zylindrischen Reibungsräbern. Dieser Vorteil wird indessen burch den Rachteil der starken Abnutzung in den Keilnuten reichlich aufgewogen. Um die Abnutzung nicht gar zu groß werden zu lassen, macht man die Eingriffsetiese nur etwa 1 cm und führt die Räder dafür mit mehreren Keilnuten (bis zu 6) aus (Fig. 155).

Aufgabe 82. Bon einer Belle A follen N=4 Pferbefräfte auf eine Belle B mittels Reibungsräber übertragen werben. Es foll ber erforberliche Druck Q berechnet werben.

Der Wellenabstand sei
$$a=60~\mathrm{cm}$$

Die treibende Welle A macht $n_1=80$
" getriebene " B " $n_2=120$

Umbrehungen in ber Minute.

Danach ift bie Überfegungszahl:

$$i = \frac{n_1}{n_2} = \frac{80}{120} = \frac{2}{3}$$

Mus ben Bleichungen 146) ergeben fich bann bie Rabhalbmeffer gu:

$$R_1 = \frac{1}{\frac{2}{s} + 1} a = \frac{s}{5} \cdot 60 = 36 cm$$
 $R_3 = \frac{\frac{2}{s}}{\frac{2}{s} + 1} a = \frac{s}{5} \cdot 60 = 24 cm$

Nach Gl. 150) ist mit Einsetzung ber Werte $R_{\rm i}=36$ und $n_{\rm i}=80$ (für bie treibenbe Welle):

$$P = 71620 \cdot \frac{1}{36} \cdot \frac{4}{80} = \infty 100 \text{ kg}$$

Derfelbe Wert würde sich mit Ginsetzung von $R_2=24$ und $n_2=120$ (für bie getriebene Belle) ergeben.

Bur Überwindung ber Zapfenreibung ist für ${\bf r_1}={\bf r_2}=3$ cm, ${\bf f}=0{,}15$ (Gisen auf Gisen) und ${\bf f_1}=0{,}08$ nach Gl. 149) erforberlich:

$$p_1 + p_2 = 100 \frac{0.08}{0.15} \left(\frac{3}{36} + \frac{3}{24} \right) = 11 \text{ kg}$$

fo bag ber Gesamtwiberftanb am Rabumfang beträgt:

$$P_1 = P + (p_1 + p_2) = 100 + 11 = 111 \text{ kg}$$

Für glatte Reibungsräber ift bann nach Gl. 147):

$$Q = \frac{P_1}{f} = \frac{111}{0,15} = 740 \text{ kg}$$

für Keilnutenräber mit $\delta=30^{\circ}$ $\left(\sin\frac{\delta}{2}=0,26\right)$ würde nach Gl. 151) nur erforber= lich sein:

$$Q = 0.26.740 = 192 \text{ kg}$$

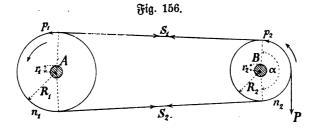
Diefe Drude find gerabe genugenb, um ein Gleiten an ben Rabumfangen noch eben zu verhindern, find baher als die unteren Grenzwerte anzusehen und muffen gur Sicherheit (ba ein Gleiten auf keinen Fall eintreten barf) praktifch etwas ftarker angenommen werben.

§ 18.

Die Riemenscheiben.

Die Riemenscheiben haben den Zwed, die Drehung einer Welle A auf eine andere, ber ersteren meift parallele Welle B zu übertragen, wenn beren Abstand fo groß ift, daß die Anwendung von Rabern mit unmittelbarer Berührung (Reibungeräbern ober Zahnräbern) unzwedmäßig erscheint. Bur Kraftübertragung bient babei als Zwischenmittel ein Riemen, welcher fich mit einer gewiffen Spannung um die Umfänge der Scheiben legt und baburch an diesen die erforderliche Reibung erzeugt.

Es sei (Fig. 156) A die treibende, B die getriebene Welle, P der zu überwindende Widerstand am Umfang ber getriebenen Scheibe.



Der giehenbe Riemen ift ber, welcher auf die treibende Scheibe aufläuft, ber gezogene Riemen ift ber, welcher von der treibenben Scheibe abläuft.

Für die Riemenspannungen sollen die Bezeichnungen gelten:

 $S_2=$, , gezogenen , $S_0=$, , ruhenden , when $S_0=$, , ruhenden , when $S_0=$, when $S_0=$, des ruhenden Riemens nahezu übereinstimmt mit bem arithmetischen Mittel aus ben Spannungen S, und S, des bewegten Riemens, so daß gesetzt werden kann:

$$S_1 + S_2 = 2S_0 \dots 152$$

Die Bleichgewichtsbedingung für die getriebene Scheibe mabrend ber Bewegung ift:



Die Spannung S_0 muß nun so groß angenommen werben, daß, wenn bei ber Bewegung die Spannungen S_1 und S_2 eingetreten find, kein Gleiten des Riemens auf den Scheibenumfängen stattfindet. Die Bedingung dafür ist:

$$S_2 \cdot e^{fa} \geq S_1 \cdot \ldots \cdot 155$$

worin e die Grundzahl der natürlichen Logarithmen (e $= 2,7182818 \ldots$), f den Reibungskoeffizient zwischen Riemen und Scheibe, und α den Winkel des bei der Kleineren Scheibe umspannten Bogens bedeutet*).

Aus Gl. 155) folgt:

$$S_2 e^{fa} - S_2 \ge S_1 - S_2$$

ober ba: $\mathbf{S_1} - \mathbf{S_2} = \mathbf{P}$ gesetzt werben kann:

$$S_2(e^{fa}-1) \ge P$$

so daß sich für die Spannung S, der Wert ergibt:

Nach Gl. 153) erhält man bann:

und nach Gl. 152):

$$S_0 \ge \frac{P}{2} \frac{e^{fa} + 1}{e^{fa} - 1} \dots \dots 158$$

Bei gleichen Scheiben (Übersetzungszahl i=1) ist $\alpha=\pi=3.14$. . . Für Leberriemen auf Gisenschen (f=0.28) wird dann:

$$e^{fa} = 2,718 \dots 0.28 \cdot 3.14 \dots = 2,4 \dots 159$$

folglich:

$$S_0 \ge \frac{P}{2} \frac{2.4 + 1}{2.4 - 1} \ge 1.215 P \dots 160$$

Praktisch nimmt man bei nicht zu großen Riemengeschwindigkeiten $({
m v}<10~{
m m})$ für Leberriemen auf Gisenscheiben:

$$S_0 = 1.5 P$$

folglich nach ben Gleichungen 154):

$$S_1 = 2P$$
 $S_2 = P \dots 161$

Für Leberriemen auf Holzscheiben wird (bei efa = 4,38):

$$S_0 \ge 0.8P$$

Dafür fest man prattifch:

$$S_0 = P$$

^{*)} Eine elementare Ableitung ber Sl. 155) findet sich u. a. in Ritter, Lehrbuch ber technischen Mechanik, wenn babei auch streng genommen die Bestimmung des Grenze wertes von $\left(1+\frac{f\alpha}{n}\right)^n$ für $n=\infty$ schon aus dem Rahmen der niederen Mathematik heraustritt.

woraus sich nach ben Gleichungen 154) ergibt:

$$S_1 = 1.5 P$$
 $S_2 = 0.5 P \dots 162$

Für Drahtseilbetrieb wird:

$$\mathbf{S}_1 = \mathbf{2P} \quad \mathbf{S}_2 = \mathbf{P} \quad \dots \quad \mathbf{S}_3$$

Für Banffeilbetrieb genügt:

$$S_1 = \frac{5}{3}P$$
 $S_2 = \frac{2}{3}P$ 164)

Die Zapfen erhalten ben Druck $2S_0$; banach ist ber Kraftverlust burch Zapfenreibung genau so zu berechnen, wie bei ben Reibungsräbern (\S 17).

Man erhält (vergl. Gl. 149, S. 115):

$$\frac{\mathbf{p}_1 + \mathbf{p}_2}{\mathbf{P}} = \mathbf{f}_1 \frac{\mathbf{e}^{\mathbf{f}a} + 1}{\mathbf{e}^{\mathbf{f}a} - 1} \left(\frac{\mathbf{r}_1}{\mathbf{R}_1} + \frac{\mathbf{r}_2}{\mathbf{R}_2} \right) \dots \dots 165$$

Auf gabe 83. Durch einen Riemenbetrieb find N=3 Pferbe von einer Welle A auf eine Welle B zu übertragen, Übersetzungszahl i=1, also $\alpha=\pi=3.14$

$$R_1 = R_2 = 36 \text{ cm}$$

 $n_1 = n_2 = 80$

f = 0,28 (für Leberriemen auf gugeifernen Scheiben)

Bapfenreibungstoeffizient: $f_1 = 0,08$ Bapfenhalbmeffer: $r_1 = r_2 = 2,6$ cm

Es follen die Riemenspannungen berechnet werden. Rach Gl. 150) S. 115 ift:

$$P = 71620 \cdot \frac{1}{36} \cdot \frac{3}{80} = 74.6 \text{ kg}$$

gur überwindung ber Bapfenreibung ift bei:

$$e^{fa} = 2,718 \dots 0,28 \dots 3,14 \dots = 2,4$$

nach Bl. 165) erforberlich:

$$p_1 + p_2 = 74,6.0,08.\frac{2,4+1}{2,4-1}\left(\frac{2,6}{36} + \frac{2,6}{36}\right) = 6,4 \text{ kg}$$

Danach beträgt ber Gefamtwiderftand am Scheibenumfang:

$$P_1 = P + (p_1 + p_2) = 74.6 + 6.4 = 81 \text{ kg}$$

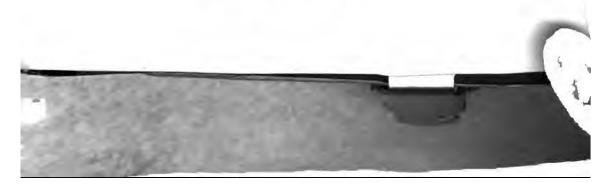
Rad Gl. 158) ift bann ber untere Grengwert für bie Spannung bes ruhenben Riemens :

$$S_0 = \frac{81}{2} \cdot \frac{2,4+1}{2,4-1} = 98,4 \text{ kg}$$

Die Minbestspannungen bes ziehenden und bes gezogenen Riemens ergeben fich nach ben Gleichungen 157) und 156) ju:

$$S_1 = 81 \cdot \frac{2.4}{2.4 - 1} = 138.9 \text{ kg}$$

$$S_2 = 81 \cdot \frac{1}{2.4 - 1} = 57.9 \text{ kg}$$

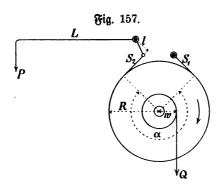


§ 19.

Die Bandbremsen.

An jeder Aufzugsmaschine (Winde, Kran usw.) muß eine Bremsvorrichstung angebracht sein, die dazu dient, eine aufgewundene Last, nach Ausrückung des auf der Kurbelwelle befindlichen Triebes, langsam und mit gleichmäßiger Geschwindigkeit heradzulassen. Dazu sind besonders die Bandbremsen in Gebrauch.

Man setzt auf die Trommelwelle (ober bei Winden für schwere Lasten



auf die Borgelegewelle) eine außen glatt abgedrehte Scheibe, um welche ein dünnes schmiedeisernes Band gelegt wird. Wird dieses dann mittels einer Hebelvorrichstung mit seinen beiden Enden zusammensgepreßt, so übt dasselbe an dem umsspannten Umfang der Scheibe Normalspressungen aus. Infolge davon entstehen Reibungswiderstände, welche der Drehung der Scheibe entgegenwirken und dei genügender Größe dem Lastmoment das Gleichgewicht halten.

Sind (Fig. 157) S_1 und S_2 die Spannungen in den beiben Enden des Bremsbandes, so ist die Summe der Reibungswiderstände $= S_1 - S_2$.

Wenn also Gleichgewicht vorhanden sein soll, so muß fein:

$$(\mathbf{S_1} - \mathbf{S_2}) \mathbf{R} = \mathbf{Q} \mathbf{w} \quad \dots \quad 166)$$

Nach Gl. 155) S. 118 ift nun:

$$S_1 = S_2 e^{fa}$$

folglich:

$$S_1 - S_2 = S_2 (e^{ta} - 1)$$

wodurch Gl. 166) übergeht in:

In bezug auf ben Winkelhebel ift:

$$PL = S_{2}l$$

ober:

$$P = S_2 \frac{l}{L}$$

umb wenn für S2 ber Wert aus Gl. 167) eingesetzt wirb, so ergibt sich für die Kraft P ber Ausbruck:

$$P = \frac{Qw}{R} \frac{1}{L} \frac{1}{e^{fa} - 1} \dots \dots 168$$

P bebeutet die Kraft des Arbeiters und kann zu etwa 30 kg angenommen werden. Das Lastmoment Qw ist gegeben; ben Halbmesser B ber Bremsscheibe

wählt man gewöhnlich etwas kleiner, als den Halbmesser des auf derselben Welle sitzenden Zahnrades. Die Hebellänge 1 wird o klein, wie es praktisch möglich ist, ausgeführt (etwa 6 cm), zo daß in Gl. 168) die Hebellänge L die einzige Unsbekannte ist. Man erhält für diese:

Der Reibungskoeffizient zwischen Band und Scheibe (Schmiebeisen und Gußeisen) kann angenommen werden zu:

Der Winkel bes umspannten Bogens ist etwa:

$$\alpha = \frac{3}{4} \cdot 2\pi = \frac{8}{2} \cdot 3,14 = 4,7$$

Für biefe Werte wird bann:

$$\mathrm{e}^{\mathrm{f}a}=2,33$$
 also: $\dfrac{1}{\mathrm{e}^{\mathrm{f}a}-1}=0,75$ ohne Schmierung $\mathrm{e}^{\mathrm{f}a}=1,6\,$ also: $\dfrac{1}{\mathrm{e}^{\mathrm{f}a}-1}=1,67\,$ mit "

3. B. wird für Qw = 12000 kgcm; P = 30 kg; R = 25 cm; l = 6 cm;

$$\frac{1}{e^{fa}-1}=0.75$$

nach Gl. 169):

$$L = \frac{12\,000}{30}\,\frac{6}{25}\,.\,0,75 = 72\,$$
 cm

Abschnitt III.

Die Lehre von der Bewegung fester Körper mit Rücksicht auf ihre Ursachen (Dynamik fester Körper).

§ 20.

Bewegung auf der schiefen Gbene.

Befindet sich ein Körper von der Masse m auf einer um den Winkel α gegen die Wagerechte geneigten Ebene AC=l (Fig. 158), so zerlegt sich das Gewicht desselben G=mg in die Seitenkräfte $N\perp AC$ und $P\parallel AC$, von denen die erstere durch den Gegendruck der schiefen Ebene aufgehoben wird, während die letztere dem Körper ohne Berlichstigung etwaiger Widerstände



(Reibungen, Luftwiderstand) eine gleichförmig beschleunigte Abwärtsbewegung erteilt. Die Größe der Beschleunigung ist nach Gl. 13) S. 14:

$$p = \frac{P}{m}$$

Aus der Ahnlichkeit der Dreiecke DES und ABC folgt aber:

$$\frac{SD}{SE} = \frac{BC}{AC} \quad \text{ober} \quad \frac{P}{mg} = \frac{h}{l}$$

daher:

$$P = mg \frac{h}{l}$$

Für die Beschleunigung ergibt sich banach ber Wert:

$$\mathbf{p} = \mathbf{g} \, \frac{\mathbf{h}}{\mathbf{l}} \, \dots \, \dots \, \dots \, \dots \, 170)$$

Die Gl. 170) läßt fich auch schreiben:

$$p:g=h:l$$

und heißt bann in Worten:

Die Beschleunigung auf ber schiefen Gbene verhält sich zu ber Fallbeschleunigung wie die Höhe der schiefen Gbene zu ihrer Länge.

Fig. 158.

Die rechtwinklig zu AC gerichtete Kraft N verrichtet die mechanische Arbeit Null. Die während der Bewegung des Körpers von C nach A von der Kraft P verrichtete mechanische Arbeit ist:

$$\mathfrak{A} = P \mathfrak{l} = m g \frac{h}{\mathfrak{l}} \mathfrak{l} = m g h$$

Ebensogroß würde auch die mecha= nische Arbeit sein, welche von der Kraft

G = mg verrichtet wird, wenn der Körper die Höhe h von C nach B frei durchsfallen könnte.

Da nach § 5 S. 24 bie mechanische Arbeit gleich ber Zunahme an lebensbiger Kraft ist, so erhält man, wenn die Geschwindigkeiten des Körpers am Anfang und am Ende der Bewegung (in den Punkten C und A) mit c und v bezeichnet werden:

$$\frac{\mathrm{m}\,\mathrm{v}^2}{2} - \frac{\mathrm{m}\,\mathrm{c}^2}{2} = \mathrm{m}\,\mathrm{g}\,\mathrm{h}$$

Daraus ergibt fich bie Größe ber Endgeschwindigkeit zu:

Für den Fall, daß die Anfangsgeschwindigkeit c = Null ift, wird:

$$\mathbf{v} = \sqrt{2 \, \mathbf{g} \, \mathbf{h}} \quad . \quad 172)$$

hätte ber Körper von C nach B frei herabfallen können, fo würde er in B mit berfelben Endgeschwindigkeit v angekommen fein.

Auf gabe 84. Ein Eisenbahnwagen bewegt sich mit ber Anfangsgeschwindigkeit Rull auf einer unter 1:80 geneigten Bahnstrecke. Wie groß ist (ohne Berücksichtigung der Widerstände) bessen Beschleunigung p, wie groß der nach 30 sec zurückgelegte Weg, und wie groß die Geschwindigkeit v?

Auflösung. Rach Gl. 170) ift:

$$p = 9.81 \cdot \frac{1}{80} = 0.1226$$

Nach Gl. 12) S. 7 ist:

$$s = \frac{p t^2}{2} = 0,1226$$
. $\frac{30^2}{2} = 55,17$ m

Der Endpunkt ber Bewegung liegt baher um:

$$h = \frac{55,17}{80} = 0,69 \text{ m}$$

tiefer als ber Anfangspunkt, folglich ift nach Gl. 172):

$$v = \sqrt{2.9,81.0,69} = 3,678 \text{ m}$$

§ 21.

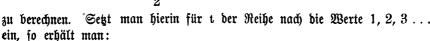
Wurfbewegung.

Wird ein Körper von A aus in der wagerechten Richtung AX (Fig. 159) mit der Geschwindigkeit a geworfen, so würde er sich, wenn keine anderen Kräfte auf ihn einwirkten, nach dem Gesetze der Trägheit mit unveränderter Geschwindigsteit in derselben Richtung weiter fortbewegen. Ift also:

$$A1 = 12 = 23 = \ldots = c$$

jo würde der Körper am Ende der ersten Sekunde im Punkte 1, am Ende der zweiten Sekunde im Punkte 2 usw. ankommen. Vermöge der Schwerskraft wird aber der Körper gleichzeitig mit der Besschleunigung g = 9,81 m lotrecht abwärts fallen, und zwar sind (für die Anfangsgeschwindigkeit Rull) die durchfallenen Wegeslängen nach der Gl. 12) S. 7:

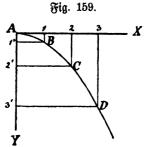
$$s=g\frac{t^2}{2}$$



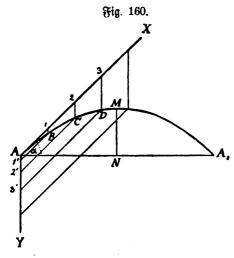
$$A1' = \frac{g}{2} \cdot 1$$

$$A2' = \frac{g}{2} \cdot 2^{g} = \frac{g}{2} \cdot 4$$

$$A3' = \frac{g}{2} \cdot 3^{2} = \frac{g}{2} \cdot 9$$



Zeichnet man aus den in gleichen Zeiten wagerecht und lotrecht durchs laufenen Wegeslängen Parallelogramme, so geben die dem Punkte A gegenübersliegenden Echunkte derselben die wirkliche Lage des Körpers nach Verlauf der betreffenden Zeiten an. Nach 1, 2, 3... Sekunden wird daher der Körper sich in B, C, D... befinden. Legt man durch die Punkte A, B, C, D... eine stetige Kurve, so ist diese de Bahn des geworfenen Körpers (die Wurflinie).



Diese Bahn ift eine Parabel, beren Scheitel in A liegt und beren Achse bie Gerade AY ist. Nach ber Parabel krümmt sich 3. B. auch ein mit einer gewissen Geschwindigkeit wagerecht aus einer Ausstußöffnung austretensber Wasserftrahl.

In ähnlicher Weise ergibt sich bie Wurflinie ABCD... (Fig. 160) eines in der Richtung AX schräg auswärts geworfenen Körpers durch Zusammensetzung zweier Bewegungen, von denen die eine in der Richetung AX gleichförmig, die andere in der lotrechten Richtung AY gleichförmig beschleunigt (mit der Beschleunigung g) ift.

Der Winkel α , den die AX mit der Wagerechten bilbet, heißt der Steigungswinkel (Glevationswinkel), die Höhe MN = h (M ist der Scheitel der Parabel) ist die Wurfhöhe, die Wagerechte $AA_1 = l$ die Wurfweite.

Zerlegt man die Anfangsgeschwindigkeit e des Körpers nach wagerechter und lotrechter Richtung, so ist:

die Geschwindigkeit in wagerechter Richtung $= c\cos \alpha$

bie Geschwindigkeit in lotrechter Richtung = $c \sin \alpha - g t$ (vergl. Gl. 9, S. 7).

Da im höchsten Punkte M ber Bahn die Geschwindigkeit in Lotrechter Richtung = Null ist, so folgt baraus:

$$\mathbf{t} = \frac{\mathbf{c} \sin \alpha}{\mathbf{g}} \quad \dots \quad 173)$$

Um von M nach dem Punkte A, zu gelangen, braucht der Körper dies seit t, daher ergibt sich die gesamte Wurfzeit zu:

Die Wurfweite ift:

$$l = c \cos \alpha T = c \cos \alpha \frac{2 c \sin \alpha}{g}$$

Die in ber Zeit t erreichte Wurfhöhe ist (nach Gl. 8, S. 6):

$$h = c \sin \alpha t - \frac{g t^2}{2}$$

und wenn hierin für t ber Wert aus Gl. 173) eingesetzt wird:

$$\mathbf{h} = \frac{\mathbf{c}^2 \sin^2 \alpha}{2 \, \mathbf{g}} \quad \dots \quad \dots \quad 176)$$

Rach Gl. 175) ergibt fich bie größte Wurfweite für:

$$\sin 2\alpha = 1$$
 ober $\alpha = 45^{\circ}$

311:

$$l_{\max} = \frac{c^2}{g} \cdot \dots \cdot 177$$

Bei zwei Steigungswinkeln, von denen der eine ebensoviel über, wie der andere unter 45° ift, wird dieselbe Wursweite erreicht.

Die obigen Gleichungen bieses Paragraphen find nur dann vollständig richtig, wenn die Bewegung im Luftleeren Raume geschieht. Durch den Einfluß des Luftwiderstandes weicht bei größeren Geschwindigkeiten die wirkliche Wurfslinie wesentlich von der parabolisch symmetrischen Form ab.

Auf gabe 85. Gine Granate wird unter einem Steigungswinkel von 30° ab= geschoffen. Wie groß ist die Wurfzeit, die Wurfweite und die Wurfhöhe, wenn die Anfangsgeschwindigkeit c = 300 m beträgt?

Auflösung.

Für
$$\alpha = 30^{\circ}$$
 ift $\sin \alpha = 0.5$; $\sin 2 \alpha = 0.866$

folglich nach Gl. 174):

$$T = \frac{2.300.0,5}{9.81} = 30,6 sec$$

nach GI. 175):

$$\iota = \frac{300^2 \cdot 0,866}{9,81} = 7945 \text{ m}$$

nach GI. 176):

$$h = \frac{300^2 \cdot 0.5^2}{2 \cdot 9.81} = 1147 \text{ m}$$

Bei a = 45° wurbe bie größte Burfweite nach Gl. 177) betragen :

$$l_{\text{max}} = \frac{300^2}{9.81} = 9174 \text{ m}$$

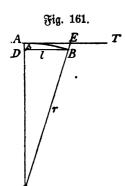


§ 22.

Gleichförmige Kreisbewegung (Bentripetalkraft).

Führt ein Körper eine gleichförmige Kreisbewegung aus, so ist die Abstenkung aus der geradlinigen Bewegung die Wirkung einer Kraft, der sogen. Zentripetalkraft, welche den Körper stets nach dem Mittelpunkte des Kreises (dem Zentrum) hinzieht.

Es sei (Fig. 161) A die augenblickliche Lage des Körpers und AB der von demselben in der unendlich kleinen Zeit t mit der Geschwindigkeit v durchlaufene



Kreisbogen. Vermöge der Trägheit hat der Körper das Bestreben, sich von A aus in der Richtung der Tangente AT fortzubewegen, und würde ohne Vorhandensein der Zentripetalkraft nach tsec nicht in B, sondern in E anstommen, sich also um das Maß BE von dem Mittelspunkte C des Kreises weiter entfernt haben.

Zieht man BD || AT, so stellt AD = s ben Weg bar, welchen ber Körper in berselben Zeit t unter ber alleinigen Einwirkung ber Zentripetalkraft burch= laufen hätte.

Die gleichförmige Kreisbewegung kann also bestrachtet werden als zusammengesetzt aus zwei Bewegungen, von denen die eine gleichförmig und in jedem Punkte des Kreises tangentiell gerichtet ift, die andere (durch die

Zentripetalfraft bewirkte) gleichförmig beschleunigt und nach bem Mittelpunkte bes Kreises gerichtet ift.

Ift v die Geschwindigkeit der Areisbewegung, so ist der Bogen AB = vt. Da aber t unendlich klein angenommen wurde, so kann man den Bogen AB mit der halben Sehne DB = t vertauschen und erhält dann:

$$l = vt$$

Bezeichnet man die Beschleunigung, welche dem Körper von der Zentripetal= kraft erteilt wird, mit p, so ist nach Gl. 12) S. 7:

$$s = \frac{p t^2}{2}$$

Geometrisch ift nach Fig. 161:

$$BD^2 = BC^2 - CD^2$$

ober:

$$l^2 = r^2 - (r - s)^2 = 2 r s - s^2$$

 $\mathfrak{D}\mathfrak{a}$ s im Bergleich zu r sehr klein ist, so kann man genügend genau bafür setzen :

$$l^2 = 2 r s$$

und wenn für 1 und s die oben gefundenen Werte eingesetzt werben:

$$v^2 t^2 = 2 r \cdot \frac{p t^2}{2}$$

woraus fich für die Zentripetalbeschleunigung p der Wert ergibt:

$$p = \frac{v^2}{r} \dots \dots 178)$$

Für die Zentripetalkraft C erhalt man banach die Größe:

$$C = \frac{m v^2}{r} \dots \dots 179)$$

Fig. 162.

Nach dem Gesetz der Gegenwirkung (§ 4 S. 16) hat die Zentripetalkraft eine Gegenkraft von gleicher Größe, aber entgegengesetzer Richtung, eine Kraft also, die vom Mittelpunkte C der Kreisdewegung in der Richtung des Halbmessers nach außen wirkt. Diese Kraft heißt die Zentrifugalkraft. Sie wirkt nicht auf den Körper selbst, da sich an diesem sonst Zentripetal= und Zentrifugalkraft im Gleichgewichte halten würden und der Körper dann keine Kreissbewegung ausstühren könnte, sondern sich geradlinig fortbewegen müßte; sie wirkt vielmehr auf den Drehpunkt C und sucht diesen aus seiner Lage zu bringen. Ist z. B. der sich kreissörmig bewegende Körper eine Kugel, welche mit dem Drehpunkte durch einen Faden verbunden ist, so äußert sich die Zentrifugalkraft in der Spannung des Fadens und wird den Faden auf den Drehpunkt C übertragen.

Dem Ausdrucke für die Zentripetalkraft läßt sich dadurch noch eine andere Form geben, daß man statt der Umfangsgeschwindigkeit die Winkelgeschwindigsteit einführt.

Unter ber Winkelgeschwindigkeit versteht man ben Winkel, um welchen sich bei ber Kreisbewegung ber Halbmeffer in einer Sekunde breht.

Nimmt man benjenigen Winkel, bessen Bogen gleich bem Halbmesser ist, als Winkeleinheit an, so ist nach Fig. 162:

$$\frac{\cancel{\times} 1}{360^0} = \frac{\mathbf{r}}{2\,\mathbf{r}\,\pi}$$

ober:

Ferner ist nach Fig. 162, wenn die Umfangs= geschwindigkeit (als Teil des Kreisbogens) mit v, die zugehörige Winkelgeschwindig= keit mit ω bezeichnet wird:

$$\frac{\mathbf{v}}{\mathbf{r}} = \frac{\omega}{\not \propto 1}$$

ober:

$$\mathbf{v} = \mathbf{r} \, \omega \, \dots \, \dots \, 181$$
) Bogen = Halbmeffer \times Winkel.



Durch Einsetzung des Wertes für v in Gl. 179) erhält man bann für die Zentripetalfraft ben Ausbrud:

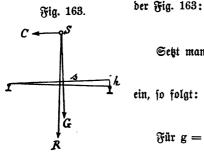
Aufgabe 86. Das eine Enbe eines 3 m langen ausgeftredten Fabens ift an einem festen Buntte C, bas andere Ende an einer 4 kg ichweren Rugel befestigt. Wenn ber Rugel eine Geschwindigkeit v = 8 m rechtwinklig gur Richtung bes Fabens erteilt wirb, wie groß ift bann bie auf bie Rugel wirtenbe Zentripetaltraft?

Auflösung.

$$C = \frac{m v^2}{r} = \frac{G}{g} \frac{v^2}{r} = \frac{4}{9.81} \cdot \frac{8^2}{3} = 8.7 \text{ kg}$$

Aufgabe 87. Um wieviel muß in einer Gifenbahnkurve vom Salbmeffer r bie äußere Schiene gegen bie innere erhöht werben, bamit bie Raber eines Bagens, welcher fich mit ber Gefchwindigkeit v in ber Rurve bewegt, nicht gegen bie außere Schiene gepreßt merben ?

Auflösung. Es fei 8 (Fig. 163) ber Schwerpunkt bes Bagens. Die Mittel= fraft R aus dem Wagengewichte G und der Zentrifugalkraft C muß rechtwinklig gegen bie Beleisoberfläche fteben, baber ift nach ben Bezeichnungen



$$\frac{h}{s} = \frac{C}{G}$$
 ober $h = \frac{C}{G} s$

Sett man hierin für C ben Wert aus Gl. 179)

$$C = \frac{m \, v^3}{r} = \frac{G}{g} \, \frac{v^3}{r}$$

$$h = \frac{G}{g} \frac{v^2}{r} \frac{s}{G} = \frac{s v^2}{g r}$$

Für g = 0.010 und s = 0.015 m wird:

$$h = 0.15 \frac{v^2}{r}$$

Aufgabe 88. Wie groß muß bie Reigung eines Reiters in einer freisformigen Reitbahn von 5 m Halbmeffer bei einer Geschwindigkeit v = 4 m sein?

Muflbfung. Rennt man ben Bintel bes Reiters gegen bie Lotrechte a, fo ift:

$$tg \alpha = \frac{C}{G} = \frac{v^2}{gr} = \frac{4^2}{9,81.5} = 0,326$$

also:

$$\alpha = \backsim 18^{\circ}$$

§ 23.

Gerablinia schwingende Bewegung.

Eine gleichförmige Areisbewegung kann auch angesehen werden als Zu= sammensehung von zwei nach den Richtungen XX und YY (Fig. 164) recht= winklig zu einander gerichteten Seitenbewegungen. Betrachtet man von diefen nur die eine, 3. B. die magerechte Seitenbewegung, so wird der Körper die gerad= linige Strede AB in berselben Zeit t burchlaufen, in welcher bei ber freisförmigen Bewegung ber Halbkreis ADB mit ber gleichförmigen Geschwindigkeit v burchslaufen wurde. Es ift baher:

$$t = \frac{r\pi}{v}$$

Wird hierin für v ber sich aus Gl. 179) ergebende Wert:

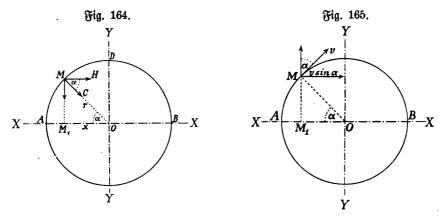
$$v = \sqrt{\frac{C\,r}{m}}$$

eingesett, so folgt:

$$t = r\pi : \sqrt{\frac{Cr}{m}} = r\pi \sqrt{\frac{m}{Cr}} = \pi \sqrt{\frac{mr}{C}}$$

ober:

Ift nun M berjenige Punkt, in welchem sich ber Körper bei ber gleich= förmigen Kreisbewegung in einem bestimmten Zeitpunkte befindet, so wird er bei



ber wagerechten Seitenbewegung in bemselben Zeitpunkte die Lage \mathbf{M}_1 (senkrecht unter M) haben, und die in diesem Augenblick auf ihn einwirkende Kraft ist die wagerechte Seitenkraft H der die Kreisbewegung erzeugenden Zentripetalkraft C. Nach Fig. 164 ist aber:

$$H = C \cos \alpha = C \frac{x}{r} \dots \dots 184$$

Da in diesem Ausdrucke C und ${\bf r}$ unveränderliche Größen sind, so folgt, daß die treibende Kraft proportional der Entsernung ${\bf x}$ ist. Sie erreicht ihren größten Wert ${\bf H}_{\rm max}=\pm\,{\bf C}$ für ${\bf x}=\pm\,{\bf r}$, also in den Hunkten A und B, wird = Null für ${\bf x}=$ Null, also im Hunkte O. Für ${\bf x}=1$ wird:

Lauenftein, Dechanit. 6. Auft.

Berlegt man (Fig. 165) im Punkte M die Umfangsgeschwindigkeit v nach den Richtungen XX und YY in ihre Seitengeschwindigkeiten, so ist v $\sin \alpha$ (|| XX) diesenige Geschwindigkeit, welche der Körper bei seiner Seitenbewegung im Punkte M, besitzt. Diese Geschwindigkeit hat im Punkte A die Größe Null, wird allmählich größer und erreicht ihren größten Wert v im Punkte O, nimmt dann wieder ab dis B, wo sie wiederum gleich Null ist. Darauf wird die Geschwindigkeit negativ, d. h. der Körper wird die umgekehrte Bewegung von B nach A ausstühren.

Solche gerablinig hin und her gehende Bewegungen nennt man oszil= lierende Bewegungen ober gerablinige Schwingungen; der Bunkt O heißt das Schwingungszentrum, die Strecke OA = OB = r die Schwin= gungsweite ober Amplitude.

Wird der sich aus Gl. 184) ergebende Wert:

$$\frac{C}{r} = \frac{H}{x}$$

in Gl. 183) eingesett, fo folgt:

$$t = \frac{\pi}{\sqrt{\frac{H}{x} \frac{1}{m}}} = \frac{\pi}{\sqrt{\frac{H}{m} \frac{1}{x}}}$$

Der Quotient $\frac{H}{m}$ (b. i. $\frac{\Re raft}{\Re affe}$) ist die Beschleunigung, welche dem Körper im Puntte \mathbf{M}_1 von der treibenden Kraft erteilt wird. Bezeichnet man diese Beschleunigung mit p, so wird:

$$\mathbf{t} = \frac{\pi}{\sqrt{\frac{\mathbf{p}}{\mathbf{x}}}} \dots \dots 186$$

für x = 1 wird:

$$\mathbf{t} = \frac{\pi}{\sqrt{\mathbf{p}_1}} \dots \dots 187$$

worin p, die Schwingungsbeschleunigung in der Entfernung 1 vom Schwingungs= zentrum bedeutet.

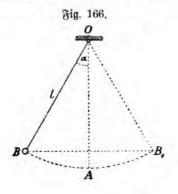
§ 24.

Das Pendel.

Unter einem physischen ober zusammengesetzen Bendel versteht man jeden schweren Körper, welcher um eine, nicht durch seinen Schwerpunkt gehende Achse drehbar ist; unter einem einfachen oder mathematischen Bendel dagegen denkt man sich eine am oberen Ende festgehaltene gewichtlose Linie, an deren unterem Ende ein schwerer Punkt befestigt ist. Annähernd kann ein feiner Faden mit unten angehängter kleiner Metallkugel als ein mathematisches Bendel betrachtet werden.

Wird ein solches Pendel (Fig. 166) ans seiner Gleichgewichtslage OA entfernt, in die Lage OB gebracht und dann der Wirkung der Schwere überslassen, so wird dasselbe mit beschleunigter Bewegung in die Gleichgewichtslage OA zurücksehren, vermöge der erlangten Geschwindigkeit dort aber nicht in Ruhe bleiben, sondern mit verzögerter Bewegung sich auswärts weiter dis nach B, bewegen. Dort mit der Geschwindigkeit Rull angekommen, wird das Pendel zurücksehren, wieder über A nach B gelangen und in dieser Weise fortsahren, hin und her gehende Bewegungen um die Gleichgewichtslage OA auszussihren.

Man nennt bie Bewegung bes Benbels aus ber Lage OB in bie Lage OB, ober umgekehrt eine Schwingung, bie bagu erforberliche Zeit bie Schwingungszeit und ben Binkel α ben Ausschlagwinkel.





Berlegt man in dem Augenblicke, wo der Ausschlagwinkel $= \varphi$ ift (Fig. 167), das Gewicht G der Augel in zwei Seitenkräfte nach der Richtung MO und rechtwinklig dazu (also tangential), so wird erstere durch den Widerstand der festen Drehachse O aufgehoden, während die letztere die allein treibende Kraft für die Augel bildet. Diese Kraft hat die Größe:

$$K = G \sin \varphi = m g \sin \varphi$$

und wenn (nach Fig. 167):

$$\sin \varphi = \frac{x}{1}$$

eingefest wird :

$$K = mg - \frac{x}{1} = \frac{mg}{1}x$$

Die treibende Kraft ist also proportional ber wagerechten Entfernung ${\bf x}$ von der Gleichgewichtslage O A.

Die Tangentialbeschleunigung wird nach ber letten Bleichung:

$$p = \frac{K}{m} = \frac{g}{l} x$$

welche für x = 1 ben Wert annimmt:

$$\mathbf{p}_1 = \frac{\mathbf{g}}{1} \dots \dots 188$$

Für sehr kleine Ausschlagwinkel kann statt des von der Augel in Wirklichsteit durchlaufenen Bogens MA genügend genau die Grundriflänge x des Bogens geseht werden, und darf man alsdann die Entwickelungen des § 23 ohne weiteres auf den vorliegenden Fall anwenden.

Durch Sinsegung bes in Gl. 188) gefundenen Wertes von p, in die Gl. 187) ergibt sich banach für kleine Ausschlagwinkel die Schwingungszeit bes Bendels annähernd zu*):

worin I die Pendellange vom Aufhängepunkte des Fadens bis zum Schwer= vunkt der Augel bedeutet.

Es darf unter der Annahme kleiner Ausschlagwinkel (bis etwa 5°) nach Gl. 189) die Schwingungszeit eines Pendels als unabhängig vom Ausschlagwinkel angenommen werden. Danach wird z. B. ein Pendel bei einem Ausschlagwinkel von 2° in einer bestimmten Zeit ebensoviele Schwingungen machen, als bei einem Ausschlagwinkel von 4°. Man findet daher auf dem Wege des Versuches die Schwingungszeit t eines Pendels, wenn man dei kleinem Ausschlagwinkel die Anzahl n der Schwingungen während einer längeren Zeit T beobachtet, zu:

$$t = \frac{T}{n}$$

Wenn 3. B. ein Bendel in 5 min 450 Schwingungen macht, so ist bie Dauer einer Schwingung:

$$t = \frac{5.60}{450} = \frac{2}{3} \sec$$

Aus Gl. 189) folgt, daß die Schwingungszeit des Pendels unabhängig ift vom Gewichte der Kugel. Zwei gleich lange Pendel, z. B. das eine mit Bleifugel, das andere mit Holzkugel, machen in gleichen Zeiten die gleiche Anzahl von Schwingungen.

Angenommen nnn, man hat zwei Benbel, das eine von der Länge 1, das andere von der Länge 12, fo find nach Gl. 189) die Schwingungszeiten

für das erste Pendel:
$${
m t_1}=\pi \, \sqrt{rac{{
m l_1}}{
m g}}$$
 , where ${
m t_2}=\pi \, \sqrt{rac{{
m l_2}}{
m g}}$

Durch Divifion beiber Ausbrude ergibt fich:

$$t_1:t_2=\sqrt{l_1:\sqrt{l_2}}$$
 ober: $l_1:l_2=t_1^2:t_2^2$ 190)

$$t = \pi \sqrt{\frac{1}{g}} \left[1 + \left(\frac{1}{2}\right)^2 \sin^2 \frac{\varphi}{2} + \left(\frac{1 \cdot 3}{2 \cdot 4}\right)^2 \sin^4 \frac{\varphi}{2} + \left(\frac{1 \cdot 3 \cdot 5}{2 \cdot 4 \cdot 6}\right)^2 \sin^6 \frac{\varphi}{2} + \dots \right]$$

^{*)} Die genaue Formel bei bem Ausschlagwinkel \varphi ift:

Danach verhalten sich bie Schwingungszeiten zweier Benbel wie bie Wurzeln aus ihren Längen, ober: bie Benbellängen vershalten sich wie bie Quabrate ber Schwingungszeiten.

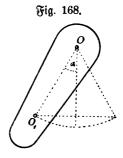
Sest man in Gl. 189) t = 1, so erhält man bie Länge bes Sekunbenpenbels:

Die Gl. 189) kann ferner benutt werben, um die Größe der Fallbeschleus nigung für verschiedene Punkte der Erdoberfläche zu berechnen, wenn bei gegebener Pendellänge I die Schwingungszeit t unmittelbar beobachtet wurde. Es ist bann:

$$\mathbf{g} = \mathbf{l} \, \frac{\pi^2}{\mathbf{t}^2} \, \dots \, \dots \, \dots \, 192)$$

Da das physische Pendel (Fig. 168) als schwerer Körper eine Gruppe von unendlich vielen unveränderlich miteinander verbundenen Massenpunkten bildet, so ist dasselbe anzusehen als bestehend aus unendlich vielen einsachen Pendeln von ungleicher Länge. Die der Drehachse O näher liegenden Punkte haben das Be-

ftreben, schneller zu schwingen als die entsernteren. Da aber sämtliche Punkte vermöge ihres Zusammenhanges gleichzeitig schwingen müssen, so werden die näher liegens den durch die entsernteren in ihrer Bewegung verzögert, während umgekehrt die entsernteren durch die näher liegens den in ihrer Bewegung beschleunigt werden. Es muß daher zwischen ihnen irgend einen Punkt O₁ geben, welcher weder eine Beschleunigung noch eine Berzögerung erfährt, und welcher gerade so schwingt, als ob er der einzige schwere Punkt des Pendels wäre, also genau so wie ein mathematisches Pendel von der Länge OO₁.



Man nennt ben Bunkt O, ben Schwingungsmittelpunkt, bie Länge OO, bie Schwingungslänge bes physischen Benbels.

Der Schwingungsmittelpunkt hat die wichtige Eigenschaft, daß er mit dem Drehpunkte vertauscht werden kann, ohne daß dadurch die Schwingungszeit des Pendels sich ändert. Man kann diese Eigenschaft dazu benutzen, die Länge OO, auf dem Wege des Versuches zu bestimmen, indem man bei einem Pendel mit einer festen und einer verstellbaren Drehachse die letztere so lange verschiebt, dis das an dieser Achse aufgehängte Pendel in einer bestimmten Zeit die nämliche Anzahl Schwingungen macht, als wenn es um die feste Achse schwingt. Ein so eingerichtetes Pendel wird Umkehrungspendel (Reversionspendel) genannt.

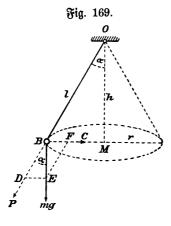
Die Schwingungslänge bes physischen Pendels kann auch annähernd das burch gefunden werden, daß man die Schwingungszeit t besselben beobachtet und die Länge des mathematischen Pendels von der gleichen Schwingungszeit nach Gl. 189) berechnet. Es ist dann:

$$0 \, 0_1 = 1 = \frac{g \, t^2}{\pi^2} \, \dots \, 193$$



Läßt man ein einfaches Pendel nicht in der lotrechten Gbene schwingen, sondern erteilt demselben, nachdem es aus der Gleichgewichtslage in die Lage OB (Fig. 169) gebracht war, rechtwinklig zu der Gbene BOM (etwa durch Stoß) eine solche Geschwindigkeit v, daß die Kugel eine wagerechte Kreislinie vom Halbmesser gleichförmig durchläuft, der Faden also eine Kegelfläche beschreibt, so nennt man ein solches Pendel ein Zentrifugal= oder Kegelpendel.

Die auf die Kugel von der Masse m wirkende Schwerkraft mg zerlegt sich in die Seitenkräfte P = BD und C = BF (= DE). Erstere erscheint als



Spannung bes Fabens und wird durch den Widerstand des Aufhängepunktes O aufgehoben, während die Kraft C diesenige Kraft ist, welche die Kugel zu der Kreisbewegung zwingt, also stets durch den Mittelpunkt M der Kreislinie hindurchgehen und nach Gl. 179) S. 127 die Größe haben muß:

$$C = \frac{m v^2}{r}$$

Aus der Ahnlichkeit der Dreiecke BDE und OBM folgt:

$$DE:BE=BM:OM$$

ober:

$$\frac{m\,v^2}{r}:m\,g=r:h$$

Daraus ergibt sich für die Geschwindigkeit v die Größe:

$$\mathbf{v} = \mathbf{r} \sqrt{\frac{\mathbf{g}}{\mathbf{h}}} \quad \dots \quad 194$$

Die Zeit eines Umlaufs ift:

$$t = \frac{2r\pi}{v}$$

und wenn für v ber Wert aus der vorigen Gleichung eingesetzt wird:

$$t = 2\pi \sqrt{\frac{h}{g}} \quad \dots \quad 195)$$

Für die Spannung P des Fadens erhält man ben Ausbruck:

$$P = \sqrt{(m g)^2 + (\frac{m v^2}{r})^2} = m g \sqrt{1 + (\frac{v^2}{r g})^2}$$
 . . 196)

Nach ben Gleichungen 194) und 195) sind die Größen v und t unabshängig vom Gewichte der Kugel, dagegen abhängig von h; je kleiner h wird, desto größer wird die Geschwindigkeit v, desto kleiner die Umlaufszeit t. Für h= Null wird $v=\infty$ und t= Null, d. d. die von dem Faden beschriebene Kegelstäche geht nicmals in eine Gbene über.

Für einen sehr kleinen Ausschlagwinkel a kann man genügend genau h mit der Fadenlänge 1 vertauschen und erhält dann statt Gl. 195):

$$t=2\pi\sqrt{rac{l}{g}}$$

In diesem Falle (für kleine Ausschlagwinkel) ist also die Umlaufszeit des Regelpendels doppelt so groß, als die Schwingungszeit eines einfachen in einer Lotrechten Ebene schwingenden Bendels von gleicher Länge.

Aufgabe 89. Wie groß ift die Schwingungszeit eines Bendels von 80 cm Länge? $(g=9,81~\mathrm{m.})$

Auflösung. Nach Gl. 189) S. 132 ift:

$$t = \pi \sqrt{\frac{0.8}{9.81}} = 0.895 \text{ sec}$$

Aufgabe 90. Gin Benbel von 1,5 m Länge macht an einem bestimmten Orte in 5 min 244 Schwingungen; wie groß ift banach bie Fallbeschleunigung g an biesem Orte?

Auflösung. Die Zeit einer Schwingung ift:

$$t = \frac{5.60}{244} = 1,2295 \text{ sec}$$

folglich nach Gl. 192) S. 133:

$$g = \frac{3,14^2 \cdot 1,5}{1,2295^2} = 9,79 \text{ m}$$

Aufgabe 91. Wie groß ist die Schwingungslänge eines physischen Bendels, dessen Schwingungszeit 0,5 sec beträgt? (g=9.81~m.)

Auflösung. Nach Gl. 193) S. 133 ift:

$$l = \frac{9.81 \cdot 0.5^2}{3.14^2} = 0.249 \text{ m}$$

Aufgabe 92. Bei einem Regelpenbel (Fig. 169) sei $h=4\,\mathrm{m}\,;\,r=2\,\mathrm{m}\,;$ das Gewicht ber Rugel $G=\mathrm{m}\,g=8\,\mathrm{kg}.$ Es sollen die Größen v, t, P unter Annahme von $g=9.81\,\mathrm{m}$ berechnet werden.

Auflösung. Rach Gl. 194) ift:

$$v = 2 \sqrt{\frac{9,81}{4}} = 3,132 \text{ m}$$

Nach Gl. 195) ift:

$$t = 2.3,14 \sqrt{\frac{4}{9,81}} = 4,01 \text{ sec}$$

Nach Gl. 196 ift:

$$P = 8\sqrt{1 + \left(\frac{3,132^2}{2,9.81}\right)^2} = 8,96 \text{ kg}$$



§ 25.

Dom Trägheitsmoment.

Bei einem Körper, welcher eine fortschreitende Bewegung aussührt, haben die sämtlichen Bunkte stets gleiche Geschwindigkeiten; führt der Körper dagegen eine Drehbewegung um eine mit ihm fest verbundene Achse O aus, so sind die Geschwindigkeiten seiner einzelnen Bunkte im allgemeinen verschieden und abhängig von deren Entsernung von der Drehachse.

Der sich drehende Körper würde nach dem Gesetze der Trägheit seine Bewegung unverändert fortsetzen; es ist daher ein der Drehrichtung entgegenwirkendes Krast-Moment erforderlich, welches während einer gewissen Zeit t wirksam sein nuth, um den Körper zur Ruhe zu bringen. Unter dem Ginflusse dieses Momentes führt der Körper während der Zeit t eine gleichförmig verzögerte Bewegung aus.

Wird die Geschwindigkeit der Drehbewegung (die Winkelgeschwindigkeit)

mit ω bezeichnet, so hat zu Anfang der Zeit t ein in der Entfernung ϱ von der Drehachse befindliches Massensteilchen nach St. 181) \mathfrak{S} . 127 die Geschwindigkeit

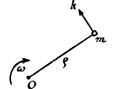


Fig. 170.

$$\mathbf{v} = \mathbf{\varrho} \, \omega$$

Die Verzögerung besselben während der Zeit t ist daher nach Gl. 9) S. 7:

$$p = \frac{\varrho \omega}{t}$$

folglich nach Gl. 13) S. 14 die auf das Massenteilchen wirkende verzögernde Kraft:

$$k = \frac{m \varrho \omega}{t}$$

Das statische Moment dieser Kraft in bezug auf die Achse O (Fig. 170) ist:

$$k \varrho = \frac{m \varrho^2 \omega}{t}$$

Ebensogroß würde das statische Moment einer Kraft \mathbf{k}_i sein müssen, welche am Hebelarme 1 wirfend dem Wassenteilchen die gleiche Verzögerung erteilen würde als die Kraft \mathbf{k} am Hebelarme ϱ , daher:

$$k_{_{1}}=\frac{m\,\varrho^{2}\,\omega}{t}$$

Da dieselbe Betrachtung für alle übrigen Massenteilchen des Körpers gilt, so gibt die Summe:

 $K_{t} = \Sigma \left(\frac{m \varrho^{2} \omega}{t} \right)$

ober, da $\frac{\omega}{t}$ als gemeinsame unveränderliche Größe vor das Summenzeichen gesicht werden kann, die Summe:

$$K_1 = \frac{\omega}{t} \Sigma (m \varrho^2)$$

bie Größe berjenigen Kraft an, welche am Hebelarme 1 wirtend ben fich mit ber Winkelgeschwindigkeit w brehenden Körper in ber Zeit t zur Ruhe bringen würde.

Die Größe $\frac{\omega}{t}$ in der letten Gleichung ist die Berzögerung der in der Entfernung 1 von der Drehachse befindlichen Massenteilchen. Es gibt daher die Summe $\Sigma (m \, \varrho^2)$ die Größe einer Masse an, welche, wenn sie zu einem dünnen Ringe mit dem Halbmesser 1 verdichtet wäre, die selbe verzögernde Kraft K_1 ersfordern würde, um ihre Bewegung in der Zeit t zu vernichten, als die Masse des Körpers selbst.

Der Ausbruck $\Sigma(m\,\varrho^2)$, d. i. die Summe aller Maffenteilchen, multipliziert mit dem Quadrate ihrer Abftände von der Dreh= achse, wird das Trägheitsmoment des Körpers in bezug auf die Drehachse genannt und ziemlich allgemein mit J bezeichnet.

$$\mathbf{J} = \Sigma (\mathbf{m} \, \varrho^2) \, \dots \, \dots \, \dots \, \dots \, 197)$$

Nach der obigen Herleitung könnte man das Trägheitsmoment erklären als die auf den Hebelarm 1 bezogene Masse des Körpers, obgleich das Trägheitsmoment in Wirklichkeit keine Masse ift und nur als Name für den Aussbruck Σ (m ϱ^2) eingeführt wurde.

Haben santliche Massenteilchen bes Körpers die gleiche Entfernung von der Drehachse, so kann man in Gl. 197) die Größe ge als gemeinschaftlichen unveränderlichen Faktor vor das Summationszeichen seten und erhält dadurch:

$$J = \rho^2 \Sigma(m)$$

ober wenn S (m) als gange Maffe des Körpers mit u bezeichnet wird:

Das Trägheitsmoment eines Körpers kann danach ausgedrückt werden durch das Trägheitsmoment eines Ringes oder Hohlzylinders von sehr kleiner Wandstärke, dessen Mittelpunkt die Drehachse des Körpers bildet, dessen Halbmesser $= \varrho$ und dessen Masse $= \mu$ ist.

Man nennt μ die auf den Halbmesser ϱ bezogene Masse des Körpers. Da für einen bestimmten Körper und für eine bestimmte Drehachse das Trägsheitsmoment J eine unveränderliche Größe ist, so fällt nach Gl. 198) μ um so größer aus, je kleiner ϱ wird und umgekehrt. Derjenige Wert von ϱ , bei welchem die gedachte Masse μ gleich der wirklichen Masse des Körpers ist, heißt der Trägheitshalbmesser.

Der Begriff des Trägheitsmomentes läßt sich auch auf Flächen ausdehnen, indem man die Fläche als gleichförmig mit Masse erfüllt ansieht, also als eine unendlich dünne Platte auffaßt. Sett man daher in Gl. 197) statt der Massenteilchen m die diesen proportionalen Flächenteilchen f, und bezeichnet man den Abstand jedes einzelnen Flächenteilchens von der Achse mit y, so erhält man als Trägheitsmoment einer Fläche den Ausdruck:



Das Trägheitsmoment einer Fläche in bezug auf eine be= ftimmte Achse ift gleich der Summe aller Flächenteilchen, multi= pliziert mit dem Quadrate ihrer Abstände von dieser Achse.

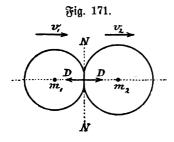
Die Trägheitsmomente ber wichtigsten Querschnittsflächen sind in des Berfassers Festigkeitslehre § 5 aufgeführt.

§ 26.

Vom Stoße der Körper.

Wenn ein bewegter Körper mit einem andern bewegten oder ruhenden Körper zusammentrifft, so entsteht ein Stoß. Bewegen sich die Schwerpunkte der als homogen vorausgesetzten Körper vor dem Stoße in einer geraden Linie, welche rechtwinklig auf der Berührungsstäche NN steht (Fig. 171) und durch den Schwerpunkt dieser Berührungsstäche hindurchgeht, so heißt der Stoß gerade

und gentral im Gegenfate zu bem ichiefen und bem exzentrischen Stofe.



Bei dem geraden, zentralen Stoße treten nur Anderungen in der fortschreitenden Bewegung der Körper auf, und diese bewegen sich nach dem Stoß in derselben Geraden wie vor dem Stoße; dagegen hat der schiefe Stoß neben Geschwindigkeitsänderungen auch Richtungsversänderungen, der exzentrische Stoß noch Drehsbewegung zur Folge.

Wir beschränken uns hier auf Besprechung des zentralen Stoßes und zwar für vollkommen unclastische und für vollkommen elastische Körper. Wenn es auch in der Natur streng genommen solche Körper nicht gibt, so kommen doch Körper vor, welche sehr clastisch (Elsenbein) oder sehr unelastisch (feuchter Ton) sind.

1. Gerader, gentraler Stoß vollkommen unelaftischer körper.

Is seien \mathbf{m}_1 und \mathbf{m}_2 die Massen zweier Körper, welche sich mit den Geschwindigkeiten \mathbf{v}_1 und \mathbf{v}_2 in derselben Geraden und in derselben Richtung bewegen. Ist die Geschwindigkeit \mathbf{v}_2 der vorangehenden Masse \mathbf{m}_2 kleiner als die Geschwindigkeit \mathbf{v}_1 der ihr folgenden Masse \mathbf{m}_1 , so werden beide Körper in irgend einem Zeitpunkte zusammenstoßen. Dadurch entstehen an der Berührungsssäche die einander gleichen, aber entgegengesetzten Druckfräfte D (Fig. 171), durch welche die Geschwindigkeit der Masse \mathbf{m}_1 verkleinert, die der Masse \mathbf{m}_2 aber vergrößert wird, dis beide Massen sich mit der gleichen Geschwindigkeit u fortbewegen. Die während des Stoßes erfolgende Geschwindigkeitsabnahme der Masse \mathbf{m}_1 ist daher \mathbf{m}_2 u, die Geschwindigkeitszunahme der Masse \mathbf{m}_2 ist \mathbf{m}_1 ist daher \mathbf{m}_2 u, die Geschwindigkeitszunahme der Masse \mathbf{m}_2 ist \mathbf{m}_2

1

Bezeichnet man die Zeitbauer des Stofies mit t, so sind $\frac{v_1-u}{t}$ und $\frac{u-v_2}{t}$ die durch die gleichen Kräfte D und in der Nichtung derselben erzeugten Beschleunigungen der Massen m_1 bezw. m_2 .

Da fich nun nach § 4 S. 14 bie Maffen umgekehrt verhalten wie bie Beschleumigungen, welche gleiche Kräfte ihnen erteilen, so ift:

$$\mathbf{m_1}:\mathbf{m_2} = \frac{\mathbf{u} - \mathbf{v_2}}{\mathbf{t}}: \frac{\mathbf{v_1} - \mathbf{u}}{\mathbf{t}}$$

ober :

$$m_1 (v_1 - u) = m_2 (u - v_2)$$

Darans ergibt fich für die Geschwindigkeit u nach bem Stofe ber Wert:

Bewegen sich die Körper nicht hintereinander her, sondern gegeneinander, so ändert v. sein Vorzeichen, und man erhält dann:

Die vor dem Stofe vorhandene gesamte Arbeitsgröße (die lebendige Kraft ber beiden Massen) ist:

Die Arbeitsgröße nach bem Stoße, wo beibe Maffen fich mit ber gemeinsichaftlichen Geschwindigkeit u fortbewegen, ift:

$$\mathfrak{A}_{\scriptscriptstyle 1} = rac{\mathrm{m}_{\scriptscriptstyle 1} + \mathrm{m}_{\scriptscriptstyle 2}}{2}$$
 . $\mathrm{u}^{\scriptscriptstyle 2}$

ober, wenn hierin für u ber Wert aus den Gleichungen 200) bezw. 201) einsgesett wird:

$$\mathfrak{A}_1 = \frac{(\mathbf{m}_1 \, \mathbf{v}_1 \pm \mathbf{m}_2 \, \mathbf{v}_2)^2}{2 \, (\mathbf{m}_1 + \mathbf{m}_2)} \, \dots \, \dots \, 203$$

Der Unterschied $\mathfrak{A}_2=\mathfrak{A}-\mathfrak{A}_1$ bezeichnet diejenige Arbeitsgröße, welche für die fortschreitende Bewegung verloren geht und aufgewandt wird zur Zussammendrückung (Deformation) der Körper. Durch Subtraktion der Gleichungen 202) und 203) ergibt sich:

Die oberen Zeichen in ben Gleichungen 203) und 204) gelten für die gleiche, die unteren Zeichen für die entgegengesetete Bewegungsrichtung ber Körper.

Ift die Masse m_2 vor dem Stoße in Ruhe, also $v_2=\Re$ ull, und beseichnet man die Geschwindigkeit der stoßenden Masse dann mit v, so ergeben sich aus den Gleichungen 200 bis 204) die folgenden:



Beschwindigkeit nach bem Stoße:

$$\mathbf{u} = \frac{\mathbf{m}_1}{\mathbf{m}_1 + \mathbf{m}_2} \mathbf{v} \dots \dots \dots 205$$

Befamtarbeit vor bem Stoße:

$$\mathfrak{A} = \frac{\mathbf{m}_1 \, \mathbf{v}^2}{2} \, \dots \, 206)$$

Bewegungsarbeit nach bem Stofe:

$$\mathfrak{A}_{1} = \frac{\mathbf{m_{1}}^{2} \mathbf{v}^{2}}{2 (\mathbf{m_{1}} + \mathbf{m_{2}})} = \frac{\mathbf{m_{1}} \mathbf{v}^{2}}{2} \left(\frac{1}{1 + \frac{\mathbf{m_{2}}}{\mathbf{m_{1}}}} \right) \dots 207$$

Formänderungsarbeit:

$$\mathfrak{A}_{2} = \frac{\mathbf{m}_{1} \, \mathbf{m}_{2} \, \mathbf{v}^{2}}{2 \, (\mathbf{m}_{1} + \mathbf{m}_{2})} = \frac{\mathbf{m}_{1} \, \mathbf{v}^{2}}{2} \left(\frac{1}{1 + \frac{\mathbf{m}_{1}}{\mathbf{m}_{2}}} \right) \quad . \quad . \quad 208)$$

In allen ben Fällen, wo ber Stoß zur Bewegungserzeugung benutt wird, wie 3. B. beim Einrammen von Pfählen, beim Einschlagen eines Nagels ober Keiles usw., ist \mathfrak{A}_1 nütliche Arbeit, die nach Gl. 207) um so größer auß= fällt, je kleiner bas Berhältnis $\frac{m_2}{m_1}$ ift, b. h. je kleiner die gestoßene Masse im Berhältnis zur stoßenden ist. Es ist hier also vorteilhaft, die stoßende Masse möglichst groß, die gestoßene Masse möglichst klein zu machen.

Umgekehrt gibt es Fälle, bei benen die Formänderungsarbeit als nütliche Arbeit erscheint, wie z. B. beim Schmieden; man wird bann, um diese möglichst groß zu erhalten, nach Gl. 208) die stoßende Masse (ben Hammer) klein, die gestoßene Masse (ben Amboß) groß wählen müssen.

2. Gerader, zentraler Stoß vollkommen elastischer Körper.

Der Stoß elastischer Körper erfolgt in zwei Zeitabschnitten. In bem ersten Abschnitt findet eine Zusammendrückung statt, wie bei dem Stoße unselastischer Körper; in dem zweiten Zeitabschnitt nehmen die Körper vermöge ihrer Elastizität ihre ursprüngliche Form wieder an.

Ift u die am Ende der ersten Stoßdauer erlangte gemeinschaftliche Geschwindigkeit der Massen $\mathbf{m_1}$ und $\mathbf{m_2}$, die sich mit den Geschwindigkeiten $\mathbf{v_1}$ und $\mathbf{v_2}$ hintereinander her bewegen, so ist $(\mathbf{v_1}-\mathbf{u})$ die Geschwindigkeits=abnahme der hinteren Masse $\mathbf{m_1}$ und $(\mathbf{u}-\mathbf{v_2})$ die Geschwindigkeitszunahme der vorderen Masse $\mathbf{m_2}$ während der ersten Stoßdauer. Es ergibt sich deshalb wie dei dem unelastischen Stoße (Gl. 200):

$$u = \frac{m_1 v_1 + m_2 v_2}{m_1 + m_2}$$

In dem Augenblicke, wo die erste Stoßdauer ihr Ende erreicht hat, ist die größte Zusammendrückung der Massen erfolgt, und es beginnen dann die zussammengedrückten Teile wieder in ihre ursprüngliche Lage zurückzukehren. Dabei

versiert die Masse m_1 nochmals die Geschwindigkeit (v_1-u) , während die Geschwindigkeitszunahme der Masse m_2 wieder wie in der ersten Stoßdauer $(u-v_2)$ beträgt. Der ganze Geschwindigkeitsverlust der Masse m_1 ist danach m_2 m_3 , der gesante Geschwindigkeitszuwachs der Masse m_2 ist m_2 m_3 .

Bezeichnet man die Geschwindigkeiten ber Massen m, und m, am Ende bes Stoßes mit c, und c2, so ist banach:

$$\begin{array}{l} {\bf c_1} = {\bf v_1} - 2 \ ({\bf v_1} - {\bf u}) = 2 \ {\bf u} - {\bf v_1} \\ {\bf c_2} = {\bf v_2} + 2 \ ({\bf u} - {\bf v_2}) = 2 \ {\bf u} - {\bf v_2} \end{array}$$

ober, wenn für u der obige Wert eingesett wird:

$$c_{1} = \frac{2 m_{2} v_{2} + v_{1} (m_{1} - m_{2})}{m_{1} + m_{2}}$$

$$c_{2} = \frac{2 m_{1} v_{1} - v_{2} (m_{1} - m_{2})}{m_{1} + m_{2}}$$

$$(209)$$

Bewegen sich die Körper vor dem Stoße nach entgegengesetten Richtungen, so ist in die Gleichungen 209) — v2 für v2 einzuseten.

Für m, = m, folgt aus ben Gleichungen 209):

$$\mathbf{c_1} = \mathbf{v_2} \text{ and } \mathbf{c_2} = \mathbf{v_1}$$

d. h. gleiche Massen vertauschen durch den Stoß ihre Geschwindigsteiten. Bewegten sich die Körper vor dem Stoße in berselben Richtung, so behalten sie auch nach dem Stoße diese Richtung bei. War vor dem Stoße die Bewegung der Körper entgegengesetzt, so bleibt sie auch nach dem Stoße entgegengesetzt gerichtet; jeder Körper wird dann von der Stelle des Zusammensstoßes mit derzenigen Geschwindigkeit wieder zurücksehren, welche vor dem Stoße der andere Körper hatte.

Ift die gestoßene Masse in Ruhe, so ergibt sich aus den Gleichungen 209), indem man darin ${\bf v}_2=$ Rull und ${\bf v}_1={\bf v}$ setz :

$$c_1 = \frac{v (m_1 - m_2)}{m_1 + m_2}$$
 $c_2 = \frac{2 m_1 v}{m_1 + m_2}$ 210)

Filr m, = m, folgt baraus:

$$\mathbf{c_1} = \mathbf{0} \qquad \mathbf{c_2} = \mathbf{v} \; \ldots \; \ldots \; \ldots \; \ldots \; 211)$$

b. h.: Stößt eine Maffe mit ber Geschwindigkeit v auf eine gleich große ruhende Maffe, fo kommt die stoßende Maffe zur Ruhe und die gestoßene nimmt die Geschwindigkeit der stoßenden an.

Ist das Berhältnis $\frac{m_1}{m_2}=$ Null, d. h. stößt eine sehr kleine Masse mit der Geschwindigkeit v gegen eine sehr große ruhende Masse (3. B. gegen eine seste Wand), so wird nach den Gleichungen 210):

$$c_1 = -v$$
 $c_2 = 0 \dots 212$

d. h. die stoßende Masse prallt mit der Geschwindigkeit v von der gestoßenen Masse zurück; letztere bleibt in Ruhe.



Bei ben vollkommen elastischen Körpern tritt durch den Stoß kein Arbeits= verlust ein, denn die Summe der lebendigen Kräfte der Körper vor und nach dem Stoße ist die gleiche. Es ist also:

$$\frac{m_1 v_1^2}{2} + \frac{m_2 v_2^2}{2} = \frac{m_1 c_1^2}{2} + \frac{m_2 c_2^2}{2}$$

was sich leicht nachweisen läßt, indem man für $\mathbf{c_1}$ und $\mathbf{c_2}$ die in den Gleichungen 209) angegebenen Werte einsett.

In der ersten Hälfte des Stoßes findet dagegen für die Bewegung ein Berluft an lebendiger Kraft statt, welcher angewandt wird zur Zusammendrückung der auseinandertreffenden Körper selbst oder der an ihnen angebrachten besonderen Stoßapparate, 3. B. der Puffer bei den Gisenbahnwagen.

Dieser Arbeitsverlust ist gleich ber Formänderungsarbeit beim unelastischen Stoße, hat also, wenn die gestoßene Masse m_2 vorher in Ruhe war, nach Gl. 208) die Größe:

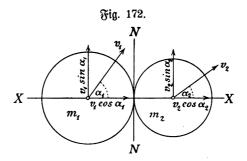
$$\mathfrak{A}_2 = \frac{\mathbf{m}_1 \mathbf{v}^2}{2} \left(\frac{1}{1 + \frac{\mathbf{m}_1}{\mathbf{m}_2}} \right) \dots \dots \dots 213$$

Sind die Massen einander gleich $(m_1=m_2=m)$, so wird:

$$\mathfrak{A}_2 = \frac{1}{2} \left(\frac{\mathbf{m} \mathbf{v}^2}{2} \right) \dots \dots \dots 214$$

3. Schiefer, zentraler Stoß.

Bewegen sich die Schwerpunkte der beiden Körper vor dem Stoße nicht in der Geraden XX, welche rechtwinklig auf der Berührungsfläche NN steht, und schließen die Bewegungsrichtungen mit der XX die Winkel α_1 und α_2 ein



(Fig. 172), so zerlege man die Geschwindigkeit v_1 in die Seitengeschwindigkeiten $v_1 \sin \alpha_1$ und $v_1 \cos \alpha_1$, ebenso die Geschwindigkeit v_2 in $v_2 \sin \alpha_2$ und $v_2 \cos \alpha_2$.

Die parallel zu der Berührungsfläche NN gerichteten Seitengeschwindigsteiten $\mathbf{v}_1 \sin \alpha_1$ und $\mathbf{v}_2 \sin \alpha_2$ bleiben, wenn von der Reibung abgesehen wird, durch den Stoß unverändert.



Die in die Richtung XX fallenden Seitengeschwindigkeiten v, cos a, und v, cos α, ändern sich nach ben Regeln des geraden zentralen Stoßes.

Für vollkommen unelastische Körper ergibt sich die nach dem Stoße erlangte gemeinsame Geschwindigkeit u in der Richtung XX (nach den Gleichungen 200 und 201) zu:

$$u = \frac{m_1 v_1 \cos \alpha_1 \pm m_2 v_2 \cos \alpha_2}{m_1 + m_2}$$

Durch Zusammensetzung von u mit $v_1 \sin \alpha_1$ bezw. $v_2 \sin \alpha_2$ erhält man die wirklichen Geschwindigkeiten nach dem Stoße.

Für vollkommen elaftische Körper werben die Geschwindigkeiten nach bem Stoße in ber Richtung XX (nach Gl. 209):

$$\begin{aligned} \mathbf{c_1} &= \frac{ \,\pm \, 2 \, \mathbf{m_2} \, \mathbf{v_2} \cos \alpha_2 \,+ \, \mathbf{v_1} \cos \alpha_1 \, (\mathbf{m_1} - \mathbf{m_2}) }{ \mathbf{m_1} \,+ \, \mathbf{m_2} } \\ \mathbf{c_2} &= \frac{ 2 \, \mathbf{m_1} \, \mathbf{v_1} \cos \alpha_1 \, \overline{+} \, \mathbf{v_2} \cos \alpha_2 \, (\mathbf{m_4} - \mathbf{m_2}) }{ \mathbf{m_1} \,+\, \mathbf{m_2} } \end{aligned}$$

die ebenfalls wieder mit $\mathbf{v_1}\sin\alpha_1$ bezw. $\mathbf{v_2}\sin\alpha_2$ zusammenzusetzen sind, um die nach bem Stoße erlangten wirklichen Geschwindigkeiten zu erhalten.

Aufgabe 93. Ein unelaftischer 2,94 kg schwerer Körper bewegt sich mit einer Geschwindigkeit v, = 4 m und wird von einem anderen unelaftischen 1,96 kg schweren Körper, welcher fich mit ber Geschwindigkeit v2 = 9 m in berfelben Richtung bewegt, geftogen. Wie groß ist die gemeinschaftliche Geschwindigkeit u nach bem Stoge?

Auflösung. Die Maffen ber beiben Rorper find:

$$m_1 = \frac{2,94}{9,81} = 0,3$$
 $m_2 = \frac{1,96}{9,81} = 0,2$

folglich ist nach Gl. 200):

$$u = \frac{0.3 \cdot 4 + 0.2 \cdot 9}{0.3 + 0.2} = 6 \text{ m}$$

Aufgabe 94. Bie groß wird u bei entgegengefett gerichteter Bewegung ber beiben Rorper?

Auflösung (Gl. 201):

$$u = \frac{0.3 \cdot 4 - 0.2 \cdot 9}{0.3 + 0.2} = -1.2 \text{ m}$$

Die Bewegung erfolgt also in der Richtung, die der Körper von der Masse m. bor bem Stoge hatte.

Aufgabe 95. Wenn in Aufgabe 93 ber zweite Körper vor bem Stoße in Ruhe war, wie groß wird bann bie gemeinschaftliche Geschwindigkeit nach bem Stoße?

Auflösung (GL 205):
$$u = \frac{0.3}{0.3 + 0.2} \cdot 4 = 2.4 \text{ m}$$

Mufgabe 96. Zwei elaftische Körper, beren Massen m, = 5 und m, = 3 find, stoßen mit ben Geschwindigkeiten v, = 5 und v, = 4 m aufeinander. Wie groß sind ihre Beschwindigkeiten nach bem Stofe?

- a) bei gleicher Richtung vor bem Stoße,
- b) bei entgegengesetter Richtung vor bem Stofe.



Auflösung. Für a) ift nach ben Gleichungen 209):

$$c_1 = \frac{2 \cdot 3 \cdot 4 + 5 \cdot (5 - 3)}{5 + 3} = 4,25$$

$$c_2 = \frac{2 \cdot 5 \cdot 5 - 4 \cdot (5 - 3)}{5 + 3} = 5,25$$

für b) wirb:

$$c_{1} = \frac{-2 \cdot 3 \cdot 4 + 5 \cdot (5 - 3)}{5 + 3} = -1,75$$

$$c_{2} = \frac{2 \cdot 5 \cdot 5 + 4 \cdot (5 - 3)}{5 + 3} = 7,25$$

Aufgabe 97. Mittels eines 1000 kg schweren Hammers wird ein glühendes Gisenstück auf einem Amboß ausgeschmiedet. Die Hubhöhe des Hammers beträgt: h = 1,6 m; das Gewicht bes Amboß samt dem darauf liegenden Schmiedestück sei = 9200 kg. Wie groß ist die Ruharbeit, und wie groß die auf Einrammen des Amboß, auf Erschütterung der Gebäude-Fundamente usw. verwendete schädliche Arbeit?

Auflösung. Aus ber Hubhöhe bes Hammers ergibt fich nach Gl. 172) S. 122 bie Endgeschwindigkeit v zu:

$$v = \sqrt{2gh} = \sqrt{2.9,81.1,6} = 5,6 \text{ m}$$

Die lebendige Kraft bes Hammers unmittelbar vor bem Stoge ift bann nach Gl. 206) S. 140:

$$\mathfrak{A} = \frac{1000}{9.81} \cdot \frac{5.6^2}{2} = 1600 \text{ mkg}$$

Da das Berhältnis der Massen gleich dem Berhältnis der Gewichte ist, so ergibt sich nach Gl. 207) die Bewegungsarbeit (fchäbliche Arbeit) zu:

$$\mathfrak{A}_{1} = 1600 \left(\frac{1}{1 + \frac{9200}{1000}} \right) = 1600 \cdot 0,098 = 157 \text{ mkg}$$

und nach Gl. 208) die Formanderungsarbeit (nütliche Arbeit) zu:

$$\mathfrak{A}_{s} = 1600 \left(\frac{1}{1 + \frac{1000}{9200}} \right) = 1600 \cdot 0,902 = 1443 \text{ mkg}$$

Der Arbeitsverluft beträgt also gegen 10%.

Aufgabe 98. Der Bär einer Kunstramme sei 1000 kg schwer, die Hubhöhe besselben betrage 160 cm. Wenn die Eindringungstiefe s des 250 kg schweren Pfahles bei dem letten Schlage des Bären 0,8 cm beträgt, wie groß ist dann der Widerstand W, welchen das Erdreich dem Eindringen des Pfahles entgegensett (die Tragfähigkeit des Pfahles)?

Auflösung. Die mechanische Arbeit bes Erdwiderstandes ist = Ws. Diese ist nach Gl. 21) \leq . 24 gleichzusehen dem auf Bewegungsarbeit verwendeten Teile der lebens digen Kraft des Bären (Gl. 207). Außerdem wird die nach dem Stoße von dem Gewichte G_1 des Bären und dem Gewichte G_2 des Pfahles verrichtete mechanische Arbeit (G_1+G_2) s zum überwinden des Widerstandes W verwendet. Es ist daher:

$$W \, s = \frac{m_1 \, v^2}{2} \left(\frac{1}{1 + \frac{m_2}{m_1}} \right) + (G_1 + G_2) \, s$$

$$Ws = \frac{G_1}{g} \frac{2gh}{2} \left(\frac{1}{1 + \frac{G_2}{G_1}} \right) + (G_1 + G_2)s$$

$$Ws = \frac{G_1h}{1 + \frac{G_2}{G_1}} + (G_1 + G_2)s$$

Durch Ginfegen ber Bahlenwerte ergibt fich :

W.
$$0.8 = \frac{1000.160}{1 + \frac{250}{1000}} + (1000 + 250)0.8$$

ober:

$$W = 160\,000 + 1250 = 161\,250 \text{ kg}$$

Der Sicherheit wegen nimmt man bie Belaftung bes Pfahles nur zu etwa 1/8 W an.

Abschnitt IV.

Die Lehre vom Gleichgewicht (Statik) tropfbar flüssiger Körper.

\$ 27.

Unterschied zwischen festen und slüssigen, zwischen tropfbar küssigen und gasförmigen Körpern.

Die flüssigen Körper unterscheiben sich von den festen hauptsächlich dadurch, daß sie weder einen Widerstand gegen Zerreißen noch gegen Abscherung besitzen, und daß der Neibungskoeffizient der Ruhe bei ihnen gleich Null ist. Ihre Grundeigenschaft ist die Leichte Verschiedbarkeit ihrer Teilchen. Während aber die tropsbar flüssigen Körper einen gewissen Grad von Kohäsion haben, der sich in dem Bestreben, Tropsen zu dilden, äußert, haben die gaß= förmigen Flüssigkeiten vielmehr das Bestreben, sich immer mehr auszusdehnen. Die abstoßenden Kräfte zwischen den einzelnen materiellen Punkten erreichen bei einer gaßförmigen Flüssigkeit niemals die Größe Rull, und diese kann sich nur dann im Gleichgewicht besinden, wenn sie ringsum von Gefäß= wänden eingeschlossen ist.

Sin anderer, allerdings weniger wesentlicher Unterschied zwischen ben tropfsbar flüssigen und ben gassörmig flüssigen Körpern besteht noch darin, daß letztere verhältnismäßig leicht in einen kleinen Raum zusammengedrückt werden können, während die ersteren sehr schwer zusammendrückar sind. Jum Beispiel ninmt der Rauminhalt einer Wassermasse, auf welche von allen Seiten ein Druck von

Lauenftein, Dechanit. 6. Muff.

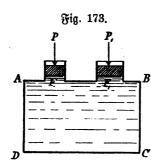


1 kg auf das Quadratzentimeter ausgeübt wird, nur um ¹/20000 ab. Diese geringe Abnahme des Rauminhaltes kann in der Technik vernachlässigt werden, und man darf die tropfdar stüssigen Körper praktisch genügend genau als Körper von unveränderlichem Rauminhalt behandeln.

§ 28.

Wasserdruck ohne Berücksichtigung der Schwerkräfte. (Kydrostatischer Druck.)

Infolge der leichten Verschiebbarkeit der Teilchen pflanzt sich der Druck, ber auf irgend einen Teil der Oberfläche einer abgesperrten Flüssigkeit außegubt wird, durch die ganze Masse derselben gleichmäßig fort, so daß der Druck in allen Punkten der Oberfläche sowohl, wie im Innern der Flüssigkeit und in allen Richtungen eine und dieselbe Größe hat (Gesetz des hydrostatischen Druckes).



Es sei ABCD (Fig. 173) ein Gefäß, in welchem eine Wassermasse eingeschlossen ist. Wird ein Teil der Gefäßwand durch einen beweglichen zylindrischen Kolben vom Querschnitt F ersett, und wirkt auf diesen von außen her und in der Achsenrichtung desselben eine Kraft P, so wird daburch ein Druck p hervorgerusen, welcher sich auf die ganze Wandsläche des Gefäßes ausdehnt und für jede Flächeneinheit die Größe hat:

$$p = \frac{P}{F}$$

Es erleibet baher, abgesehen vom Gewichte bes Wassers, seber Teil ber Gefäßwände, welcher = F ift, benselben Druck P=p F; eine größere ober kleinere Fläche erleibet einen nach Berhältnis ihrer Größe größeren ober kleineren Druck. Befindet sich daher an einer anderen Stelle des Gefäßes ein zweiter beweglicher zylindrischer Kolben vom Querschnitt F_1 , so erhält dieser einen Druck = p F_1 ; um ein Herausschieben desselben zu verhindern, muß auf ihn von außen her eine Kraft P_1 wirken von der Größe:

$$P_{\scriptscriptstyle 1} = p\,F_{\scriptscriptstyle 1} = P\,\frac{F_{\scriptscriptstyle 1}}{F}$$

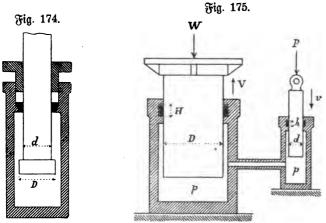
Darans folgt:

$$\frac{\mathbf{P}}{\mathbf{P}_1} = \frac{\mathbf{F}}{\mathbf{F}_1} \quad . \quad 215)$$

Das Berhältnis ber beiben Kräfte P und P_1 ift gleich dem Berhältnis ber beiben Kolbenflächen. Die Gl. 215) bleibt auch dann noch richtig, wenn die Endflächen ber Kolben eine beliebige krummlinige Form haben; man hat dann nur

unter F bezw. \mathbf{F}_1 die rechtwinklig zur Bewegungsrichtung der Kolben stehenden Querschnittsstächen der Öffnungen zu verstehen, welche durch die Kolben geschlossen werden. Sbenso hat eine innere Berdickung des Kolbens (Fig. 174) keinen Sinssuß, da die Drücke auf die Ringsläche $\frac{(D^2-\mathbf{d}^2)\,\pi}{4}$ sich gegenseitig aufheben.

Auf dem Gesetze des hydrostatischen Druckes beruht die Wirkung der Wasserbruckpresse oder hydraulischen Presse (Fig. 175). Diese besteht im wesentlichen aus zwei mit Wasser (oder Öl) gefüllten und durch eine Röhre miteinander verbundenen Zylindern mit oben dicht anschließenden beweglichen Kolben, einem größeren und einem kleineren.



Der Zweck ber hydraulischen Presse ist, durch einen auf den kleinen Kolben ausgeübten äußeren Druck P einen auf den größeren Kolben wirkenden Widerstand W zu überwinden.

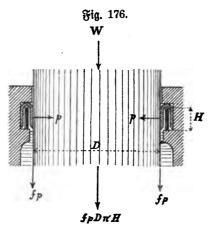
Sind D und d die Durchmesser der beiden Kolben, und ist p der im Innern der Flüssseit durch die äußeren Kräfte W und P erzeugte Druck auf die Flächeneinheit, so ist für den Fall des Gleichgewichtes, abgesehen von den Reibungswiderskänden:

folglich:

Da aus dem kleinen Zylinder durch den Niedergang seines Kolbens gerade so viel Wasser verdrängt wird, als in den großen Zylinder eintritt, so ist das Verhältnis der Kolbengeschwindigkeiten V und v gleich dem umgekehrten Vershältnisse der Kolbenquerschnitte, daher:



Die Dichtung zwischen Kolben und Jhlinder wird gewöhnlich durch einen Leberstulp bewirkt, der durch den Wasserbruck selbst einerseits gegen den Kolben, andererseits gegen die innere Jhlinderwand gepreßt wird (Fig. 176).



Mit Berücksichtigung ber an den Liberungen auftretenden Reibungs= widerstände erhält man, wenn f der Reibungskoeffizient ist, und mit H und h die Höhen der Liberungen bezeichnet werden:

$$W = \frac{D^2 \pi}{4} p - f p D \pi H$$

$$P = \frac{d^2 \pi}{4} p + f p d \pi h$$

folglich:

$$\frac{W}{P} = \frac{D^2}{d^2} \left(\frac{1 - 4f\frac{H}{D}}{1 + 4f\frac{h}{d}} \right) \dots 218$$

Das Gitteverhältnis ift banach:

Aufgabe 99. Bei einer hybraulifden Breffe fei:

$$d = 2 \text{ cm}$$
; $D = 40 \text{ cm}$; $f = 0.12$; $\frac{H}{D} = \frac{h}{d} = 0.2$

Belcher Biderstand W kann durch eine auf den kleinen Kolben wirkende Kraft P=100~kg überwunden werden?

Auflösung. Nach Gl. 219) ift bas Güteverhältnis:

$$\eta = \frac{1 - 4.0,12.0,2}{1 + 4.0,12.0,2} = 0,825$$

Da nun:

$$\frac{D^2}{d^2} = \frac{40^2}{2^2} = 400$$

ift, fo wird nach Gl. 218):

W = 100.400.0,825 = 33000 kg

Ohne Reibungen murbe nach Gl. 216) fein:

W = 100.400 = 40000 kg

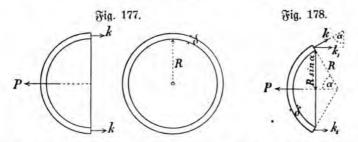
§ 29.

Wandstärke von Röhren.

In einem hohlkugelförmigen Gefäße vom Halbmeffer R und ber Wandstärke & (Fig. 177) herrsche der Druck p auf 1 qcm. Denkt man sich die Hohlskugel von einer durch den Mittelpunkt gelegten Gbene in zwei gleiche Teile zerslegt, so ist nach dem vorigen Paragraphen der Druck auf jede Hohlkugelhälfte:

$$P = R^2 \pi p$$

Diefem Drude halten die in der ringförmigen Schnittstäche auftretenden Spannfräfte das Gleichgewicht. Ift d im Berhältnis zu R klein, so kann die



Schnittstäche genigend genau $=2\,\mathrm{R}\,\pi\,\delta$ gesetzt werden. Unter ber Annahme, daß sich die Spannung k gleichmäßig über die Wanddicke δ verteilt, ist dann*):

$$2R\pi\delta k = R^2\pi p$$

folglich:

$$\delta = \frac{R}{2} \frac{p}{k} \dots \dots 220)$$

Für einen Abschnitt der Hohlkugel mit dem halben Zentriwinkel α (Fig. 178) ift in gleicher Weise:

$$2 (R \sin \alpha) \pi \delta k_1 = (R \sin \alpha)^2 \pi p$$

woraus fich, da $\mathbf{k}_1 = \mathbf{k} \sin \alpha$ ift, für δ ebenfalls der in Gl. 220) angeführte Wert ergibt.

^{*)} Bergl. Lauenftein, Festigfeitslehre, 8. Aufl., Gl. 1) G. 6.

Ein zylindrisches Rohr von der Länge L, dem inneren Durchmeffer D und der Wandstärke & (Fig. 179), dessen Enden genügend sicher geschlossen sind, kann

Fig. 179.

burch ben Druck p auch in einer burch die Längsachse gelegten Gbene auseinander gesprengt werden. Der gesamte Druck ist in diesem Falle — DLp , und der maßgebende Querschnitt — $2\,\mathrm{L}\,\delta$, folglich:

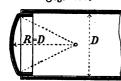
$$2L\delta k = DLp$$

baraus ergibt fich bie Wanbstärke gu:

$$\delta = \frac{\mathbf{D}}{2} \frac{\mathbf{p}}{\mathbf{k}} \dots \dots 221)$$

Die Gleichungen 220) und 221) lassen erkennen, daß bei demselben Drucke p und derselben Beanspruchung k die Wandstärken d einander gleich werden, wenn der Halbmesser R der Hohltugel gleich dem Durchmesser D des zylindrischen Rohres ist. Soll daher ein Rohr am Ende abgeschlossen werden (wie beispielsweise bei einem einfachen zylindrischen Damps oder Wasserkessel), so ist, damit gleiche Sicherheit gegen Zerreißen in der Quers wie in der Längsrichtung vorhanden ist, dazu ein kugelsörmiger Boden zu verwenden, dessen Halbmesser gleich ist dem Durchmesser des zylindrischen Rohres (Fig. 180).

Fig. 180.



Die nach Gl. 221) berechnete Wandstärke eines Rohres ist die theoretische, genügt jedoch in der Praxis noch nicht, da in Wirklickeit die Spannung sich nicht ganz gleichmäßig (in Richtung des Halbmessers) über den Querschnitt verteilt, und da oft das Material nicht überall gleich gut ist. Außerdem spielen, namentlich bei kleinen Werten von p und D, die Porosität des

Materiales und die praktischen Rücksichten auf die Ausführung eine wesentliche Rolle. Man nimmt deshalb die auszusührende Wandstärke eines Rohres um ein durch Erfahrung festgestelltes, vom Wateriale abhängiges Waß C größer an, als die Gl. 221) angibt, und setzt:

$$\delta = \frac{D}{2} \frac{p}{k} + C \dots \dots 222$$

Für gußeiserne Röhren, die einen Betriebsdruck von p=8 Atm. (8 kg/qcm) außzuhalten haben, kann man annehmen:

$${\bf k}=200~{\rm kg}\,;~{\bf C}=0.9~{\rm cm}$$
 für liegend gegossene Röhren ${\bf k}=240$,, ${\bf C}=0.7$, , stehend , ,

Man erhält dann nach Gl. 222) als auszuführende Wandstärke δ bie Werte für liegend gegoffene Röhren:

$$\delta = \frac{D}{50} + 0.9 \text{ cm} \dots 223$$

für stehend gegoffene Röhren:

Nach ben Normalien zu Rohrleitungen für Dampf von hoher Spannung, aufgestellt vom Berein Deutscher Ingenieure*), ist bei p bis zu 8 Atm. Guß=eisen zulässig für Rohre von allen Durchmessern, von 8 bis zu 13 Atm. nur für Rohre bis zu 15 em Durchmesser; für p>13 Atm. ist Gußeisen für Rohre überhaupt nicht mehr zulässig.

Bei anderen Materialien kann man folgende Werte zugrunde legen:

Bei sehr großer Wanbstärke im Verhältnis zur Lichtweite trifft die Annahme der gleichmäßigen Spannungsverteilung nicht mehr zu, und dürsen derartige Rohre (wie z. B. Kanonenrohre) nicht nach Gl. 222) berechnet werden. Die Spannung an der Innenwandung ist dei solchen Rohren stets bedeutend größer als außen, und es würden sich unter Voraussetzung homogenen Materiales dei Überanstrengung zuerst Nisse an der Innenseite zeigen. Diesem Übelstande kann man einigermaßen dadurch vordeugen, daß man die Kanonenrohre aus einzelnen Teilen zussammensetz und auf das innere durchgehende Kernrohr besondere Ringe mit Schrinknaß warm aufzieht, so daß sie nach der erfolgten Abkühlung auf das Kernrohr einen von außen nach innen gerichteten Druck ausüben. Nach diesem Grundgedanken werden z. B. die Kruppschen Ningkanonen ausgeführt.

§ 30.

Einfluß der Schwerkräfte. Druck auf Gefähmandungen.

Infolge der Schwere und der leichten Berschiebbarkeit der Teile ift die freie Oberfläche einer in einem offenen Gefäße befindlichen Flüssigkeit eine wagerechte Gbene, denn bei einer gegen die Wagerechte gesneigten Oberfläche würden die obersten Teile sofort über die darunter liegenden wie über eine schiefene Gbene herabgleiten.

Der durch das Eigengewicht der Flüssigkeit hervorgebrachte Druck nimmt in lotrechter Richtung in demselben Berhältnis wie die Tiefe zu. In jeder der wagerechten Oberfläche parallelen Gbene herrscht also überall gleicher Druck. Flüssigkeiten von verschiedenem Gewichte lagern sich in einem Gefäße so, daß sich stets die leichtere Flüssigkeit über die schwerere sett (Öl über Wasser).

Der Drud, welchen eine Flüffigkeit auf ben wagerechten Boben eines Gefäßes ausübt, ist gleich bem Gewichte einer lotrechten Flüffigkeitsfäule, beren Grundfläche ber Boben, und beren Höhe ber Abstand bes Bobens von ber Oberfläche ber Flüffigkeit ist.

^{*)} Zeitschrift b. B. b. Ing. 1900, S. 1481.



Dabei ist es gleichgültig, ob der Querschnitt des Gefäßes von unten nach oben derselbe bleidt (Fig. 181) oder sich vergrößert (Fig. 182) oder sich derskleinert (Fig. 183). Bei Fig. 181 ist das Gewicht der Flüssteit gleich dem Bodendruck, bei Fig. 182 größer, bei Fig. 183 kleiner als der Bodendruck.

Ift F ber Flächeninhalt bes Bobens, h die Tiefe desselben unter ber Oberfläche (die Druckhöhe) und γ das Gewicht der Kubikeinheit der Flüssigkeit, so ist der Bobenbruck:

$$\mathbf{D} = \mathbf{F} \, \mathbf{h} \, \gamma \, \ldots \, \ldots \, \ldots \, \ldots \, 225)$$

So wie auf ben Boben, so übt die Flüssigkeit auch auf die Seitenwände bes Gefäßes einen Normalbruck aus. Dieser nimmt mit der Tiefe zu und ist



für jedes Flächenteilchen der Wand gleich einer Flüssigteitssäule, welche das Flächenteilchen zur Grundsläche und den lotrechten Abstand desselben von der Oberstäche der Flüssigkeit (dem Spiegel) zur Höhe hat.

Bezeichnet man diesen Abstand mit x und das Gewicht der Kubikeinheit der Flüssigkeit mit γ , so ist der Druck auf das Flächenteilchen $f = fx\gamma$.

Der Gesamtbrud D auf die ganze Fläche ift baber:

$$D = \Sigma (f x \gamma) = \gamma \Sigma (f x)$$

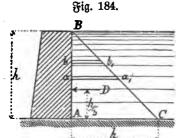
und da nach Gl. 34) S. 39:

$$f_1 x_1 + f_2 x_2 + \ldots = \Sigma(fx) = F x_0$$

ift, wo xo ben Abstand bes Schwerpunktes der gedrückten Fläche vom Fluffigskeitsspiegel bedeutet, so wird:

Der Drud ber Flüffigkeit gegen eine ebene Fläche ift gleich bem Gewichte einer Flüffigkeitsfäule, beren Querschnitt gleich ber gebrüdten Fläche, und beren Sohe gleich bem Abstanbe bes Schwer-

punktes biefer Fläche vom Fluffig= keitsfpiegel ift.



Der Angriffspunkt von D, d. i. der Mittelkraft sämtlicher auf die einzelnen Flächensteilchen wirkenden Druckfräfte, heißt der Mitstelpunkt des Druckes. Derselbe liegt, da die Druckfräfte mit der Tiefe zunehmen, stetstiefer als der Schwerpunkt der gedrückten Fläche.

Denkt man sich über den einzelnen sehr dünnen wagerechten Flächenftreifen a, b, einer vom Wasser gebrückten lotrechten Wand AB = h (Fig. 184), Wasserprismen aa_1 , bb_1 , rechtwinklig gegen die Wand errichtet, deren Höhe gleich dem Abstande der Streisen vom Wasserspiegel ist, so stellen die Gewichte dieser Prismen den Druck auf den betreffenden Flächenstreisen dar. Die oberen Enden a_1 b_1 aller dieser Wasserprismen liegen in einer Edene BC und es ist ABC $\left(=\frac{h^2}{2}\right)$ der Querschnitt eines Wasserprismas, welches den auf die ganze Wand AB wirkenden Druck darstellt.

Für ein Stüd ber Wand von der Tiefe b = 1 ergibt sich aus VI. 226), wenn darin noch F = h und $\mathbf{x}_0=\frac{h}{2}$ eingesetzt wird:

$$\mathbf{D} = \frac{\gamma \mathbf{h}^2}{2} \dots \dots 227$$

Der Mittelpunkt bes Druckes liegt mit dem Schwerpunkt bes Dreiecks ABC in gleicher Höhe, also um 2/3 h unter ber Oberkante B.

. Aufgabe 100. Bie groß ift ber Drud D auf ben Boben eines mit Baffer angefüllten Gefäßes, wenn bie Bobenfläche F = 3,2 qm und bie Baffertiefe h = 1,5 m beträgt?

Auflösung. Da 1 cbm Waffer $\gamma=1000$ kg wiegt, so ift nach GI. 225):

$$D = 3.2 \cdot 1.5 \cdot 1000 = 4800 \text{ kg}$$

Aufgabe 101. Belden Drud hat eine 4 m hohe Baffermauer für 1 m Tiefe zu ertragen, wenn ber Bafferspiegel mit ber Oberkante ber Mauer in gleicher Sohe liegt? Auflösung. Nach Gl. 227) ift:

$$D = 1000 \cdot \frac{4^2}{2} = 8000 \text{ kg}$$

Aufgabe 102. In einem Schleusentor befindet sich ein rechteckiger Schieber, bessen Höhe = 0,8 m und bessen Breite = 0,6 m beträgt. Die Oberkante des Schiebers liegt 1,2 m unter dem Wasserspiegel. Wie groß ist der auf den Schieber wirkende Wasserduck?

Auflösung. Die Flache bes Schiebers ift:

$$F = 0.8 \cdot 0.6 = 0.48 \text{ qm}$$

Der Abstand bes Schwerpunttes biefer Flache vom Bafferfpiegel:

$$x_0 = 1.2 + \frac{1}{2} \cdot 0.8 = 1.6 \text{ m}$$

folglich nach Gl. 226):

$$D = 1000 \cdot 0.48 \cdot 1.6 = 768 \text{ kg}$$

§ 31.

Auftrieb. Wirkliches, spezifisches, scheinbares Gewicht.

Bei einem in eine Flüssigkeit eingetauchten festen Körper erleibet jedes Teilchen ber Oberfläche besselben einen Normalbruck. Dieser ift nach § 30 gleich einer Flüssigkeitssäule, welche das Flächenteilchen zur Grundsläche und den lot= rechten Abstand desselben von der Oberfläche der Flüssigfeit zur Höhe hat.



Berlegt man die Drücke auf alle einzelnen Flächenteilchen in wagerechte und lotzechte Seitendrücke, so heben die ersteren sich gegenseitig auf, die letzteren dagegen nicht. Denn sind m und n (Fig. 185) zwei lotrecht übereinander liegende Flächenteilchen, so ist der nach oben gerichtete Druck, den das Teilchen m erhält, um das Gewicht der Flüssigkeitssäule mn größer, als der nach unten gerichtete, auf das Teilchen n wirkende Druck. Die Mittelkraft sämtlicher nach oben ge-

Fig. 185.

richteter Drücke ist baher um bas Gewicht ber ganzen Flüssigkeitsmasse, welche gleichen Rauminhalt mit bem eingetauchten Körper hat, größer als die Mittelkraft ber nach unten gerichteten Drücke.

Dieser Druckunterschied, d. i. die algebraische Summe der lotrechten Seitendrücke bildet eine aufwärts gerichtete Kraft, welche den eingetauchten Körper in die Höhe zu treiben sucht und Auftried genannt wird. Der Größe nach ist der Auftried gleich dem Gewichte der durch den eingetauchten Körper verdrängten Flüsstzfeit; der Angriffspunkt desselben ist der Schwerpunkt S der verdrängten Wassermasse.

Da ber Auftrieb eine bem Gigengewichte des Körpers entgegengesett gezichtete Kraft ist, so folgt aus dem Vorstehenden: Gin in eine Flüssigkeit eingetauchter fester Körper verliert an Gewicht genau so viel, als bas Gewicht der Flüssigkeit beträgt, welche er verbrängt.

Bei einem vollständig eingetauchten Körper hat, wenn γ das Sewicht der Kubikeinheit der Flüssteit und V den Rauminhalt des eingetauchten Körpers bedeutet, der Auftrieb die Größe:

Ift γ_1 das Gewicht ber Kubikeinheit des als gleichmäßig dicht voraus= gesetzten Körpers, so ist das wirkliche Gewicht besselben:

$$G = \gamma_1 V \dots \dots 229$$

Man nennt das Berhältnis:

das spezifische Sewicht des Körpers in bezug auf die Flüssteit, in welche er getaucht ist. Allgemein wird als Flüssigkeit Wasser von 4° C. verstanden. Unter dieser Annahme ist das spezifische Sewicht eines Körpers diesenige Zahl, welche angibt, wieviel mal so schwer der Körper ist, als ein gleich großer Raumteil Wasser von 4°.

Das spezifische Gewicht bes Wassers ist banach = 1.

Da 1 ebdem Wasser 1 kg wiegt, so ist bas spezifische Gewicht eines Körpers gleich dem wirklichen Gewichte eines Kubikbezimeters desselben in Kilosgramm ober gleich dem Gewichte eines Kubikzentimeters in Gramm.

Nach Gl. 230) ist:

und wenn man für A ben Wert aus Gl. 228) einsett:

$$G = \gamma V s \dots 231$$

b. h. das wirkliche Gewicht eines Körpers ift gleich bem Gewichte einer Waffermaffe von gleichem Rauminhalt, multipliziert mit bem fpezifischen Gewichte bes Körpers.

Ist das spezifische Gewicht des eingetauchten Körpers gleich dem spezifischen Gewichte des Wassers (= 1), so ist das wirkliche Gewicht desselben gleich dem Auftrieb, und der Körper befindet sich an jeder Stelle unterhalb der Oberstäche im Gleichgewicht.

Hat der Körper ein spezifisches Gewicht, welches kleiner als 1 ift, so wird er nur so weit im Wasser eingetaucht sein, daß das Gewicht des von ihm verdrängten Wassers seinem wirklichen Gewichte gleich ist. Man sagt: der Körper schwimmt.

Bezeichnet man bei einem schwimmenden Körper ben Rauminhalt bes eingetauchten Teiles mit V_1 , so ift:

Aus Gl. 231) und 232) folgt bann:

$$\mathbf{s} = \frac{\mathbf{V_1}}{\mathbf{V}} \dots \dots \dots \dots 233)$$

Q

Ist der Körper schwerer als Wasser, so muß noch eine auswärts gerichtete Kraft Q wirken, um denselben im Gleichgewichte zu halten (Fig. 186). Diese Kraft, welche man das scheinbare oder relative Gewicht des Körpers nennt, hat die Größe: Fig. 186.

$$Q = G - A$$

oder wenn für A und G die Werte aus den Gleichungen 228) und 231) eingesetzt werden:

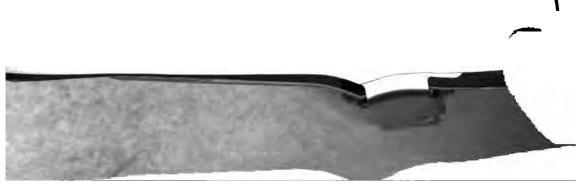
Durch Wägung eines Körpers außerhalb bes Wassers und im Wasser läßt sich das spezifische Gewicht desselben bestimmen. Durch Subtraktion der Gleichungen 231) und 234) folgt nämlich:

$$G - Q = \gamma V$$

und durch Division der Gl. 231) durch den letzten Ausdruck ergibt sich:

Das spezifische Gewicht eines Rörpers ist gleich bem wirklichen Gewichte, bivibiert burch ben Unterschied bes wirklichen und scheinbaren Gewichtes besselben.

Besteht ein Körper aus einer Mischung zweier Stoffe von verschiebenen, aber bekannten spezifischen Gewichten, so läßt sich durch Wägung des Körpers



außerhalb des Waffers und im Waffer der Rauminhalt jedes der beiden Stoffe berechnen.

Ift V, ber Rauminhalt und s, bas spezifische Gewicht bes ersten Stoffes so hat man, entsprechend ben Gleichungen 231) und 234):

$$\begin{aligned} \mathbf{G} &= \gamma \, \mathbf{V_1} \, \mathbf{s_1} + \gamma \, \mathbf{V_2} \, \mathbf{s_2} \\ \mathbf{Q} &= \gamma \, \mathbf{V_1} \, (\mathbf{s_1} - 1) + \gamma \, \mathbf{V_0} \, (\mathbf{s_0} - 1) \end{aligned}$$

Durch Auflösung für V, und V, folgt hieraus:

$$V_1 = \frac{Q - \left(1 - \frac{1}{s_2}\right)G}{\left(\frac{s_1}{s_2} - 1\right)\gamma} \dots \dots 236$$

$$V_2 = \frac{Q - \left(1 - \frac{1}{s_1}\right)G}{\left(\frac{s_2}{s_1} - 1\right)\gamma} \dots \dots 237$$

Liegt ein Körper, z. B. eine ebene Platte, beren Querschnittsstäche = F und beren Gewicht = G sein möge, auf bem Boben eines mit Wasser gefüllten

Fig. 187.

K

Gefäßes so vollständig auf, daß kein Waffer barunter ge= langen kann (Fig. 187), fo ift auch kein Auftrieb vorhanden, und die zum Emporziehen der Blatte erforderliche Kraft hat bann die Größe:

$$\mathbf{K} = \mathbf{G} + \gamma \mathbf{F} \mathbf{h} \dots \dots 238)$$

Aufgabe 103. Der Rauminhalt eines Gugftudes murbe gu 0,65 cbm berechnet. Was wiegt basselbe, wenn bas spezifische Gewicht bes Gugeisens zu 7,25 angenommen wird?

Aufgabe 104. Gin prismatifcher holzbalten von 3 m Lange, 25 cm Breite, 16 cm Dide murbe mit feiner breiten Seitenfläche ins Baffer gelegt und fant fo tief ein, bag fich feine Oberkante noch 5 cm über bem Bafferspiegel befand. Bie groß ift bas fpezififche Gewicht besfelben ?

Figure Selected bestever
$$\mathbf{g}$$
 and \mathbf{g} (GL 233)
$$\mathbf{g} = \frac{\mathbf{V}_1}{\mathbf{V}} = \frac{3 \cdot 0.25 \cdot (0.16 - 0.05)}{3 \cdot 0.25 \cdot 0.16} = \frac{11}{16} = 0.6875$$
Figure \mathbf{g} as \mathbf{g} and \mathbf{g} we shall \mathbf{g} which we will \mathbf{g} with \mathbf{g} and \mathbf{g} are \mathbf{g} and \mathbf{g} are \mathbf{g} and \mathbf{g} are \mathbf{g} and \mathbf{g} and \mathbf{g} are \mathbf{g} and \mathbf{g} and \mathbf{g} are \mathbf{g} and \mathbf{g} are \mathbf{g} and \mathbf{g} are \mathbf{g} and \mathbf{g} are \mathbf{g} and \mathbf{g} and \mathbf{g} are \mathbf{g} are \mathbf{g} and \mathbf{g} are \mathbf{g} and \mathbf{g} are \mathbf{g} and \mathbf{g} are \mathbf{g} are \mathbf{g} and \mathbf{g} are \mathbf{g} a

Aufgabe 105. Gin Stud Blei wiegt außerhalb bes Baffers 10 kg. Bie groß ift bas icheinbare Gewicht besielben, wenn bas ipezifiiche Gewicht bes Bleies gu 11,4 angenommen wirb?

Auflösung. Nach Gl. 235) ift:

$$Q = G\left(1 - \frac{1}{s}\right) = 10\left(1 - \frac{1}{11,4}\right) = 9{,}123 \text{ kg}$$

Aufgabe 106. Ein Maschienteil aus Messing (Legierung aus Kupfer und Zink) wog in ber Luft $G=100~{\rm kg}$, im Wasser $Q=87.8~{\rm kg}$. Wieviel Kupfer (spez. Gewicht $s_1=8.8$) und wieviel Zink (spez. Gewicht $s_2=7.0$) enthält berselbe?

Auflösung. Rach ben Gleichungen 236) und 237) ift:

$$V_1 = \frac{87.8 - \left(1 - \frac{1}{7}\right)100}{\left(\frac{8.8}{7} - 1\right)1000} = 0,0081$$

$$V_2 = \frac{87.8 - \left(1 - \frac{1}{8.8}\right)100}{\left(\frac{7}{8.8} - 1\right)1000} = 0,0041$$

Den Werten V, und V, entsprechend ergeben fich bann bie Gewichte nach Gl. 231) gu:

$$\rm G_1 = 1000$$
 , 0,0081 . 8,8 = 71,3 kg Rupfer $\rm G_2 = 1000$. 0,0041 . 7 = 28,7 kg 3int.

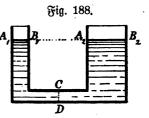
§ 32.

Busammenhängende (kommunizierende) Röhren.

Zwei Gefäße, welche so miteinander in Berbindung stehen, daß Flüssigsteiten frei von dem einen in das andere gelangen können, nennt man zussammenhängende oder kommunizierende Röhren. Die Gefäße können dabei nebeneinander liegen und durch ein besonderes Rohr miteinander versbunden sein (Fig. 188 und 190), oder das eine weitere Gefäß umschließt das engere (Fig. 189).

Enthalten die zusammenhängenden Röhren die gleiche Flüssigkeit, 3. B. Wasser, so steht dieselbe in beiden Schenkeln gleich hoch, die Oberflächen A, B,

und A_2B_2 (Fig. 188) liegen in einer Wagerechten. Die Flüssigkeit kann sich natürlich nur dann im Gleichgewichte besinden, wenn ein beliediger Querschnitt CD des Verbindungsrohres zu beiden Sciten den gleichen Druck erhält. Dies geschieht, wenn der Flüssigkeitsspiegel in beiden Schenkeln die gleiche Höhe über dem Schwerpunkt des Querschnittes CD hat.



Enthalten die zusammenhängenden Röhren ungleichartige Flüssigkeiten von verschiedenem spezisischen Gewichte, so steht im Gleichgewichtszustande die leichtere Flüssigkeit in dem einen Schenkel höher, als die schwerere in dem andern Schenkel. Sind $\mathbf{s_1}$ und $\mathbf{s_2}$ die spezisischen Gewichte der Flüssigkeiten, $\mathbf{h_1}$ und $\mathbf{h_2}$ die Höhen der Oberstächen derselben über der Trennungsstäche $\mathbf{M} \, \mathbf{N} = \mathbf{F}$ (Fig. 189 und 190), so ist, da diese von beiden Seiten gleichen Druck erhalten muß, nach Gl. 231):

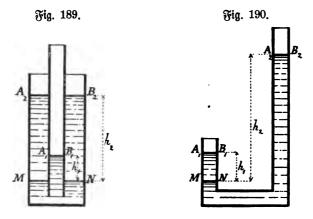


$$\gamma \, \mathbf{F} \, \mathbf{h}_1 \, \mathbf{s}_1 = \gamma \, \mathbf{F} \, \mathbf{h}_2 \, \mathbf{s}_2$$

ober:

$$\frac{\mathbf{h}_1}{\mathbf{h}_2} = \frac{\mathbf{s}_2}{\mathbf{s}_1} \quad \dots \quad 239)$$

Die Söhen ber Flüssigkeitsoberflächen über ber Trennungs= fläche verhalten sich umgekehrt wie die spezifischen Gewichte ber Flüssigkeiten.



Dieses Geset hat feine Gultigfeit für fehr enge Röhren, sogen. Saar= röhrchen (vergl. 7 § 2).

Die zusammenhängenden Köhren finden u. a. Anwendung zu Nivellier= instrumenten.

Abschnitt V.

Die Lehre von der Bewegung (Dynamik) tropfbar flüssiger Körper.

§ 33.

Aussluß des Wassers aus Gefähen.

Für frei herabfallendes Waffer gelten biefelben Gesetze, wie für frei fallende feste Körper.

Ift Q bie in der Setunde zuströmende Wassermenge in Kubikmeter (also 1000~Q deren Gewicht in Kilogramm, $\frac{1000~Q}{g}$ deren Masse), h die Gefällshöhe und v die Geschwindigkeit, mit welcher das Wasser unten ankommt (Fig. 191), so ist nach Sl. 21) S. 24:

$$1000 \; Qh = \frac{1000 \; Q}{g} \; \frac{v^2}{2}$$

woraus folgt:

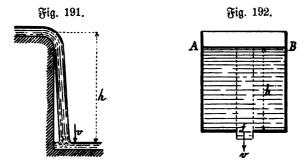
$$\mathbf{h} = \frac{\mathbf{v}^2}{2\,\mathbf{g}} \quad . \quad . \quad . \quad . \quad 240)$$

ober:

$$\mathbf{v} = \sqrt{2 \, \mathbf{g} \, \mathbf{h}} \, \ldots \, 241$$

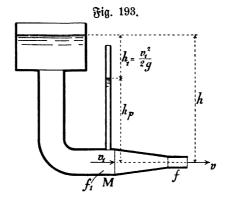
 $v=\sqrt{2\,g\,h}\ .\ .\ .\ .$ Man bezeichnet ben Ausbruck $\frac{v^2}{2\,g}$ als Geschwindigkeitshöhe.

Ift das Wasser in einem aplindrischen Gefäße eingeschloffen (Fig. 192), und würde beffen Boben plötlich entfernt, fo wird die ganze Baffermaffe eben=



falls frei herabfallen, und die obere Wasserschicht AB unten mit der der Fall= böhe h entsprechenden Geschwindigkeit $v = \sqrt{2gh}$ ankommen.

Wird nicht ber ganze Boben, sondern nur ein Teil besselben vom Quer= schnitt f plöglich entfernt, so kann nur die darüber befindliche Wassersäule frei



herabfallen, und diejenigen Wasserteilchen dieser Säule, die vorher an der Oberfläche sich befanden, werben unten mit der Geschwindigkeit v ankommen. Wenn nun durch seitlichen Zufluß dafür gesorgt wird, daß die Druckböhe h unverändert bleibt, so haben auch bei längerer Zeit dauerndem Ausfluß sämtliche unten an=



fommenden Wassereilchen die Höhe h durchfallen, und es ist deshalb die theoretische Aussusgeschwindigkeit $v=\sqrt{2\,g\,h}$ und danach die durch den Querschnitt f in der Sekunde ausstießende Wassermenge:

$$Q = f\sqrt{2gh} \dots \dots \dots \dots 242)$$

Das Gefäß sei nun unten mit einem Rohr versehen (Fig. 193), welches in gewisser Tiefe gebogen ist und dann wagerecht verläuft. Das Rohr hat in M ben Querschnitt \mathbf{f}_1 , versüngt sich von bort ab allmählich und endigt in einem Mundstücke mit dem kleineren Querschnitt \mathbf{f} .

Die Geschwindigkeit an der Ausflußmündung entspricht auch hier der ganzen Gesällhöhe h und hat die Größe:

$$v = \sqrt{2gh}$$

Die in ber Sekunde ausfließende Wassermenge ist:

$$Q = fv = f\sqrt{2gh}$$

Da dieselbe Wassermenge auch jeden anderen Querschnitt der Rohrleitung in der Sekunde durchstießen muß, so ist für den in gleicher Höhe mit der Aussflußöffnung liegenden Querschnitt bei M:

$$f_1 v_1 = f v$$

folglich:

$$v_{i} = \frac{f}{f_{i}} \, v = \frac{f}{f_{i}} \sqrt{2 \, g \, h}$$

also (ba $f_i > f$ vorausgesest war) kleiner als v, b. h. kleiner, als ber ganzen Gefällhöhe entspricht.

Die der Geschwindigkeit v, entsprechende Gefällhöhe ist aber nach Gl. 240)

$$\mathbf{h_1} = \frac{\mathbf{v_1}^2}{2\,\mathbf{g}}$$

folglich ift für ben Querschnitt in M die Gefällhöhe:

$$h_p = h - h_1 = h - \frac{{v_1}^2}{2g}$$

nicht zur Erzeugung von Geschwindigkeit ausgenut und als sogen. Pressungs= höhe noch vorhanden. In einem an dieser Stelle aufgesetzten oben offenen Köhrchen (Piezometer=Köhrchen) würde das Wasser dis auf die Höhe hp hinaufgepreßt werden.





Diefer Grundgebanke ift maßgebend bei ber Konstruktion ber Überbruckturbinen.

Befindet sich die Ausklußöffnung nicht am Boden, sondern an der Seite des Gefäßes (Fig. 194), so sind die Druckböhen für die verschiedenen Kunkte der Öffnung, und damit auch die Geschwindigkeiten der ausstließenden Wasserteilchen verschieden.

Ist die Höhe der Seitenöffnung verhältnismäßig klein, so weichen die Geschwindigkeiten nicht viel von-

einander ab, und man kann zur Berechnung der in der Sekunde ausstließenden Wassermenge (nach Gl. 242) genügend genau die Entsernung des Schwerpunktes der Ausstußöffnung vom Wasserspiegel als unveränderliche Druckböhe hannehmen, wie dies z. B. auch bei Fig. 193 geschehen ist.

Bei größerer Höhe ber seitlichen Ausstußöffnung benke man sich die ganze Querschnittsfläche des austretenden Wasserstrahles in sehr viele wagerechte Streifen von der sehr kleinen Höhe d zerlegt (Fig. 195). Für einen Streifen in der Tiefe y unter dem Wasserspiegel ist dann die Ausstußgeschwindigkeit:

$$v = \sqrt{2gy}$$

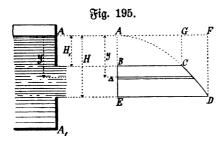
und unter Boraussetzung einer rechtedigen Ausflußöffnung von der Breite b die durch diesen Querschnittsstreifen ausstließende Wassermenge:

$$q = b \Delta \sqrt{2gy}$$
 243)

Die durch die ganze Öffnung austretende Wassermenge ist banach:

$$Q = \Sigma (b \Delta \sqrt{2gy}) = b \Sigma (\Delta \sqrt{2gy}) 244)$$

Denkt man sich nun ferner die burch die einzelnen Querschnittsstreifen auß= fließenden Wassermengen q als wagerechte Brismen mit ihren einen Endpunkten



lotrecht übereinander gelegt, so liegen, da sich nach Gl. 243) die einzelnen Wasser=mengen verhalten wie die Quadratwurzeln aus den zugehörigen Druchöhen, die anderen Endpunkte derselben in einer Parabel mit dem Scheitel in A (Fig. 195). Die ganze ausstließende Wassermenge Q ist danach gleich einem Prisma vom Quersschnitt BCDE.

Es ist aber nach Fig. 195:

$$BCDE = ADE - ACB$$

und da eine Parabelfläche bekanntlich $= \frac{2}{3}$ der auß Sehne und Höhe konstruierten Rechtecksche ist, so wird:

$$BCDE = \frac{2}{3} AFDE - \frac{2}{3} AGCB$$

ober:

$$\Sigma(\Delta\sqrt{2gy}) = {}^{2}/_{3} H \sqrt{2gH} - {}^{2}/_{3} H_{1} \sqrt{2gH_{1}}$$

Danach ergibt sich nach Gl. 244) die ganze ausstließende Wassermenge zu:

Lauenftein, Dechanit. 6. Aufl.

1

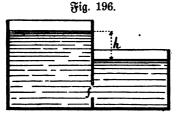


worin b die Breite der Ausstußöffnung, H die Tiefe der Unterkante, H_1 die der Oberkante unter dem Wasserspiegel bedeutet.

Für $H_1=0$, b. h. wenn die Oberkante der Ausstußöffmung mit dem Oberwasserspiegel abschneibet, folgt aus Gl. 245):

Bei einer Ausstußöffnung unter Wasser (Fig. 196) ist zur Berechnung von Q als Druckhöhe der lotrechte Abstand h der Wasserspiegel der beiden ansgrenzenden Gefäße in Gl. 242) einzusetzen.

Die wirklich ausfließende Wassermenge weicht von der theoretischen



mehr ober weniger ab. Dies hat seinen Grund barin, daß durch das von den Seiten schief nach der Ausstußöffnung sich drängende Wasser einerseits die Ausstußgeschwindigkeit vermindert wird, andererseits nicht der volle Querschnitt der Öffnung zur Geltung kommt, sondern der austretende Wasserstahl eingeschnürt (kontrahiert) wird.

Um die wirklich austretende Wassermenge zu erhalten, sind daher die in den Gleichungen 242), 245), 246) ansgegebenen Werte noch mit einem sogen. Ausflußtoeffizienten μ zu multiplizieren, der, je nachdem die Einschnürung vollkommen oder unvollkommen ist, verschieden groß anzunehmen ist.

Die Einschnürung ist vollkommen, wenn die Ausflußöffnung am ganzen Umfange mit von außen her zugeschärfter Kante versehen ist, und wenn zugleich die Weite der Öffnung im Verhältnis zum Abstande von der nächsteliegenden Gefäßkante und zur Druckhöhe gering ist. In diesem Falle kann man den Ausflußkoefsizienten erfahrungsgemäß annehmen zu:

Die Einschnürung ist unvollkommen, wenn eine ober mehrere Seiten der Ausstußöffnung Fortsetzungen der Gefäßwände bilden. Bezeichnet man den Koeffizienten für unvollkommene Einschnürung mit μ_1 , und ist U der ganze Umfang der Ausstußöffnung, nU derjenige Teil des Umfangs, welcher keine Kontraktion bewirkt, so ist zu setzen:

Danach ist folgende Tabelle berechnet:

Für n =	1/4	$\frac{1}{2}$	$\frac{3}{4}$	
	0,643	0,667	0,690	bei rechteckiger Öffnung
	0,640	0,660	0,680	" runder Öffnung

Bei Anwendung eines kurzen kegelförmigen Abstußrohres mit gut absgerundeten Kanten, dessen oberer Durchmesser d sich nach unten allmählich versjüngt und im Abstande 0,5 d vom Gefäßboden nur noch 0,8 d beträgt (Fig. 197), sindet keine weitere Einschnürung des ausstießenden Wasserstrahles statt. Der Ausstußkoefstient hat in diesem Falle die Größe:

Danach ift, wenn der dem Durchmeffer 0,8 d entsprechende Querschnitt des Rohres mit f bezeichnet wird, die wirkliche in der Sekunde ausstießende Wassermenge:

$$Q = 0.96 \text{ f } \sqrt{2 \text{ g h}} 251$$

Aufgabe 107. Welche Wassermenge Q sließt in einer Minute aus einer am Boben eines Gefäßes anzgebrachten Öffnung f=8 qom Querschnitt bei einer unveränderlichen Drucköhe h=2,5 m, wenn volltommene Einschnürung angenommen wird?

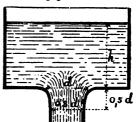


Fig. 197.

Auflösung. Die theoretische Baffermenge ift nach Gl. 242):

$$Q = 60.0,0008 \sqrt{2.9,81.2,5} = 0,336 \text{ cbm}$$

folglich bei $\mu=0.62$ (Gl. 247) bie wirklich ausfließenbe Baffermenge:

$$\mu Q = 0.62 \cdot 0.336 = 0.20832$$
 cbm

Aufgabe 108. Die Unterkante eines 1,4 m breiten Spannschützen sei 0,16 m vom Gerinnboden entfernt. Wie groß ist die in der Sekunde durchströmende Wasser= menge, wenn die Höhe bes Oberwasserspiegels über dem Gerinnboden 1,2 m beträgt?

Auflösung. Der gange Umfang ber Ausflußöffnung ift:

$$U = 2.0,16 + 2.1,4 = 3,12 \text{ m}$$

Un beiben Seiten und am Boben findet feine Ginschnürung ftatt, folglich:

$$nU = 2.0,16 + 1,4 = 1,72 m$$

Durch Divifion beiber Ausbrude ergibt fich:

$$n = \frac{1,72}{3,12} = 0,55$$

Bei $\mu = 0.62$ wird bann nach Gl. 248):

$$\mu_1 = (1 + 0.15 \cdot 0.55) \ 0.62 = 0.67$$

Durch Einsetzung ber Werte: $b=1,4~\mathrm{m}$; $H=1,2~\mathrm{m}$; $H_1=1,2-0,16=1,04~\mathrm{m}$ ergibt sich die theoretische Wassermenge aus Gl. 245) zu:

$$Q = \frac{3}{8} \cdot 1.4 \cdot \sqrt{2 \cdot 9.81} (1.2^{3/2} - 1.04^{3/2}) = 1.0748$$
 cbm

baher bie wirklich ausfließenbe Baffermenge:

$$\mu_1 Q = 0.67 \cdot 1.0748 = 0.7194 \text{ cbm}$$

Die Annäherungsrechnung (Gl. 242) wurde ergeben (vergl. Fig. 194):

$$\mu_1 Q = 0.67 \cdot 0.16 \cdot 1.4 \sqrt{2 \cdot 9.81 \cdot (1.2 - \frac{1}{2} \cdot 0.16)} \mu_1 Q = 0.67 \cdot 0.224 \cdot 4.69 = 0.7039 \text{ cbm}$$



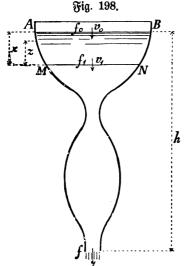
§ 34.

Indraulischer Druck.

Während man ben Druck in einer ruhenden Flüffigkeit als hybrosftatischen Druck bezeichnet (§ 28 S. 146), versteht man unter hybraus lischem Druck benjenigen, welcher in einer in Bewegung befindlichen, von Gefäßwänden umgebenen Flüffigkeit herrscht.

Für eine und dieselbe Stelle innerhalb des Gefäßes kann unter Umständen der hydraulische Druck von dem hydrostatischen sehr verschieden sein.

Das in Fig. 198 dargeftellte Gefäß sei mit Wasser gefüllt und zunächst unten geschlossen, so daß das Wasser sich in Rube befindet. Es ist dann für



einen Querschnitt MN, welcher um x unter bem Oberwasserspiegel liegt, nach § 30 ber hydrostatische Druck p auf die Flächeneinheit gleich dem Gewichte einer Wassersäule von der Höhe x, also wenn mit y das Gewicht der Kubikeinheit Wasser bezeichnet wird:

$$p = \gamma x$$
 ober $x = \frac{p}{\gamma}$

Durch Öffnen der unteren Gefäßmündung tritt die Wasserbewegung, und mit dieser eine Anderung in den Druckverhältnissen ein. Gs sei z die Höhe der Wassersäule, deren Gewicht den in dem Querschnitt MN herrschenden hydraulischen Druck p darstellt; dann ist:

$$\mathfrak{p} = \gamma \mathbf{z}$$
 ober $\mathbf{z} = \frac{\mathfrak{p}}{\gamma}$

Es kommt barauf an, die hhbraulische Druckhöhe z näher zu bestimmen.

Für die Querschnitte und die Wassergeschwindigkeiten sollen nach Fig. 198 die Bezeichnungen gelten:

$$egin{array}{lll} f_0 & \mbox{unb} & v_0 & \mbox{für} & \mbox{ben Oberwasserselle AB} \\ f & v & \mbox{w} & \mbox{bie untere Ausschußöffnung} \\ f_1 & v_1 & \mbox{w} & \mbox{bie Stelle MN} \end{array}$$

h bedeutet die ganze Gefällhöhe.

Betrachtet man die gesamte Wassermasse zwischen Oberwasserspiegel und unterer Ausstußöffnung, so besteht nach Gl. 20) S. 24, in welcher mg für P, und h für s einzusetzen ist, die Beziehung:

$$mgh = \frac{mv^2}{2} - \frac{mv_0^2}{2}$$

Für die Wassermasse zwischen der Stelle MN und der unteren Ausfluß= öffnung ist die wirksame Gefällhöhe $= \mathbf{h} - \mathbf{x} + \mathbf{z}$, daher:

$$m g (h - x + z) = \frac{m v^2}{2} - \frac{m v_1^2}{2}$$

Durch Subtraktion ber beiben letten Gleichungen voneinander folgt:

$$\mathrm{m}\,\mathrm{g}\,(\mathrm{z}-\mathrm{x}) = -\,\frac{\mathrm{m}\,\mathrm{v_1}^2}{2} + \frac{\mathrm{m}\,\mathrm{v_0}^2}{2}$$

ober:

Die hybraulische Drudhohe für eine bestimmte Stelle ift gleich ber hybroftatischen Drudhöhe, vermindert um ben Unterfcied ber Gefdwindigfeitehöhen an ber betreffenben Stelle unb am Obermafferfpiegel.

Die Gl. 252) läßt sich auch in ber Form schreiben:

$$z = x - \frac{{v_1}^2}{2g} \left(1 - \frac{{v_0}^2}{{v_1}^2} \right)$$

Nun ift aber:

$$f_0 v_0 = f_1 v_1$$

also:

$$\frac{\mathbf{v_0}}{\mathbf{v_1}} = \frac{\mathbf{f_1}}{\mathbf{f_0}}$$

 $\frac{v_0}{v_1} = \frac{f_1}{f_0}$ Durch Einsetzung dieses Wertes wird dann:

$$z = x - \frac{{v_1}^2}{2g} \left(1 - \frac{{f_1}^2}{{f_0}^2}\right)$$
 . 253)

Hiernach ist für $\mathbf{f_1} < \mathbf{f_0}$ die hydraulische Druckböhe kleiner als die hydrostatische Druck= höhe. Bei ber Durchflußbewegung des Waffers wird also ber Drud auf die Gefägmände in allen den Querschnitten, welche kleiner find als der Querschnitt des Oberwasserspiegels, kleiner als (in dem unten geschloffenen Gefäße) der Druck bes ruhenden Waffers.

Durch genügende örtliche Zusammenschnü= rung bes Gefäßes läßt es sich sogar erreichen, bag burch eine an ber verengten Stelle ange= brachte Öffnung fein Wasser ausfließt, sonbern vielmehr Luft angesaugt wird. Bringt man statt beffen an diefer Stelle ein abwärts gekrümmtes, mit feinem unteren Ende in einen offenen Baffer= behälter eingetauchtes Röhrchen an (Kig. 199),

Fig. 199. h y

so wird das Wasser in demselben emporsteigen und in das Hauptgefäß hinein= strömen, solange y + z < 10.33 m ist.



Sin Beispiel bes hybraulischen Druckes bot bereits die Fig. 193, S. 159. Nimmt man nämlich, wie bort geschehen, den Oberwasserspiegel unveränderlich an, so daß $\mathbf{v}_0 = \mathfrak{Rull}$ wird, so geht Sl. 252) für $\mathbf{x} = \mathbf{h}$ über in:

$$z = h - \frac{{v_1}^2}{2g}$$

Die hydraulische Druckböhe z stimmt in diesem Falle mit dem S. 160 als Pressungshöhe bezeichneten Werte hp überein.

§ 35.

Bewegung des Wassers in Röhren.

Fließt Wasser burch eine längere Nohrleitung, so erleibet es burch bie Reibung an ben Rohrwänden einen Verlust an Geschwindigkeit. Von der Druckbihe h geht daher ein Teil \mathbf{h}_1 für die Geschwindigkeit verloren und wird aufsgewandt zur Überwindung der Reibung; der Rest $(\mathbf{h} - \mathbf{h}_1)$ bleibt zur Erzeugung der Geschwindigkeit v. Es ist daher:

$$h-h_t=\frac{v^2}{2g}$$

ober:

$$h = \frac{\mathbf{v}^2}{2\mathbf{g}} + \mathbf{h}_1 \quad . \quad . \quad . \quad . \quad . \quad . \quad 254)$$

h, wird um so größer, je länger das Rohr und je kleiner dessen Durchmesser ist, umd wächst erfahrungsgemäß proportional dem Quadrate der Geschwindigkeit. Bezeichnet man die Länge der Rohrleitung mit 1, den Durchmesser derselben mit d, so kann für neue gußeiserne Röhren bei mittleren Geschwindigkeiten angenommen werden*):

$$h_1 = 0.024 \frac{l}{d} \frac{v^2}{2g} \dots \dots 255$$

Durch Einsetzung bieses Ausdruckes in Gl. 254) erhält man:

$$h = \frac{v^2}{2g} \left(1 + 0.024 \frac{l}{d} \right)$$

*) Allgemein ift:

$$h_i = k \, \frac{l}{d} \, \frac{v^2}{2 \, g}$$

worin nach Beisbach, ber seine Berfuche mit neuen glatten Röhren ausführte, gu fetzen ift:

$$k = 0.01439 + \frac{0.0094711}{\sqrt{v}}$$

Für v = 1 m entfteht:

$$k = 0.0238611$$

ober abgerundet, wie oben in GI. 255):

$$k = 0.024$$

und baraus:

$$v = \sqrt{\frac{2gh}{1 + 0.024 \frac{l}{d}}} \quad . \quad . \quad . \quad . \quad 256)$$

Für ältere Röhren ist mit Rucksicht auf Rostbilbung und baburch bedingte verstärkte Ablagerung der Sicherheit wegen (nach Dupuit) zu segen:

$$h_1 = 0.03 \frac{l}{d} \frac{v^2}{2g} \dots \dots 257$$

und banach:

$$v = \sqrt{\frac{2gh}{1 + 0.03 \frac{l}{d}}} \dots \dots 258)$$

Gin anderer besonderer Widerstand tritt in den Rohrleitungen bei Ginsschaltung von Kniestücken und Krümmern auf, wodurch ein weiterer Teil h2 von der gesamten Druckhöhe für die Geschwindigkeit verloren geht. Das





Wasser folgt nämlich nicht ganz ber plötzlichen Richtungsveränderung und füllt an dem Anicke, bezw. der scharfen Biegung den Rohrquerschnitt nicht vollständig aus (Fig. 200 und 201).

Nach Versuchen von Weisbach ist zu setzen:

a) für Anieftücke mit bem Winkel & (Fig. 200):

$$\mathbf{h}_2 = \zeta \, \frac{\mathbf{v}^2}{2 \, \mathbf{g}} \quad \dots \quad \dots \quad 259)$$

worin:

$$\zeta = 0.9457 \sin^2\left(\frac{\delta}{2}\right) + 2.047 \sin^4\left(\frac{\delta}{2}\right) \dots 2600$$

für
$$\delta = \begin{vmatrix} 20^{\circ} & 30^{\circ} & 40^{\circ} & 50^{\circ} & 60^{\circ} & 70^{\circ} & 80^{\circ} & 90^{\circ} \end{vmatrix}$$

mirb $\zeta = \begin{vmatrix} 0.046 & 0.073 & 0.139 & 0.234 & 0.364 & 0.533 & 0.740 & 0.984 \end{vmatrix}$

b) für Krümmer mit bem Zentriwinkel & und bem mittleren Krüm= mungshalbmeffer R (Fig. 201):

$$\mathbf{h}_2 = \zeta' \frac{\delta}{90} \frac{\mathbf{v}^2}{2\mathbf{g}} \dots \dots 261$$



morin:

$$\zeta' = 0.181 + 0.168 \left(\frac{d}{R}\right)^{3.5} \dots 262)$$

$$\text{für } \frac{d}{R} = \begin{vmatrix} 0.5 & 0.67 & 0.8 & 1.0 & 1.25 \\ \text{ober } \frac{R}{d} = \begin{vmatrix} 2 & 1.5 & 1.25 & 1.0 & 0.8 \\ \text{wirb } \zeta' = \begin{vmatrix} 0.145 & 0.170 & 0.206 & 0.294 & 0.487 \end{vmatrix}$$

Über die beim Durchgange des Wassers durch Bentile, Hähne, Schieber und Drosselklappen auftretenden Widerstände sind eingehende Versuche angestellt von Weisdach, C. v. Bach und H. Lang, deren Ergebnisse zusammengestellt sind in "Des Ingenieurs Taschenduch Hütte" 1902, I. Teil S. 246, desgl. in "Keck, Borträge über Mechanik" II. Teil S. 284 und 285.

Aufgabe 109. Bon einem größeren Behälter aus wird Wasser burch eine 6000 m lange Rohrleitung nach einem Punkte geführt, welcher 16 m tiefer liegt als ber Wasserspiegel des Behälters. Wie groß ist die Ausstußgeschwindigkeit v, wenn der Durchsmesser des Rohres 20 cm beträgt, und wieviel Wasser sließt danach in der Minute auß?

Auflösung. Rach Gl. 256) ift für neue Röhren:

$$v = \sqrt{\frac{2.9,81.16}{1 + 0,024 \frac{6000}{0.2}}} = 0,66 \text{ m}$$

folglich:

$$Q = 60 \cdot \frac{d^2\pi}{4} \cdot v = 60 \cdot \frac{0.2^2 \cdot 3.14}{4} \cdot 0.66 = 1.244 \text{ cbm}$$

Rach Gl. 258) ift für altere (langer gebrauchte) Röhren:

$$v = \sqrt{\frac{2.9,81.16}{1 + 0.03 \frac{6000}{0.2}}} = 0.59 \text{ m}$$

unb:

$$Q = 60 \cdot \frac{0.2^{3} \cdot 3.14}{4} \cdot 0.59 = 1.112$$
 cbm

Ohne Reibungswiderstände murbe fich ergeben:

$$v = 17.72 \text{ m}; Q = 33.4 \text{ cbm}$$

§ 36.

Bewegung des Wassers in Kanäsen.

Gin Kanal wird stets mit Gefälle angelegt, d. h. die Kanalsohle ist gegen die Wagerechte geneigt, bildet also eine schiefe Ebene, über welche das Wasser ohne Berückstägung der Reibung mit beschleunigter Bewegung hinabgleiten würde. Durch die Reibung am Boden und an den Seitenwänden des Kanals

entsteht aber ein Widerstand, welcher verzögernd auf die Bewegung des Wassers einwirkt und proportional mit dem Quadrate der Geschwindigkeit wächst, so daß bei gleichbleibendem Gefälle und unverändertem Kanalquerschnitt die Bewegung für eine gewisse Geschwindigkeit gleichförmig wird.

Ift F der Wafferquerschnitt im Kanale, v die mittlere Geschwindigkeit, so er= hält man die in einer Sekunde durchströmende Wafsermenge aus der Gleichung:

Die Geschwindigkeit ist nicht in allen Punkten desselben Querschnittes die gleiche; sie ist am größten in der Mitte des Kanals etwas unter der Oberfläche und nimmt von dort nach dem Boden und nach den Seiten hin ab. Praktisch wird die Geschwindigkeit am sichersten gemessen mit dem Woltmannschen Flügel; einfacher, aber unsicherer mit einem Schwimmer. Zur theoretischen Bestimmung der mittleren Geschwindigkeit v sind verschiedene Formeln aufgestellt, von denen die gebräuchlichste wohl die Formel von Bazin ist. Diese lautet:

$$\frac{\mathbf{h}}{\mathbf{l}} = \mathbf{v}^2 \left(\alpha + \beta \, \frac{\mathbf{U}}{\mathbf{F}} \right) \frac{\mathbf{U}}{\mathbf{F}} \quad \dots \quad \dots \quad 264$$

Sierin bedeutet:

t bie Länge bes Kanals $\frac{h}{t}$ bas Gefälle bes Kanals

F ben Baffer führenden Ranalquerichnitt

U ben benetten Umfang bes Ranalquerfchnittes.

Für α und β find je nach bem Materiale, aus dem der Kanal hergestellt ift, verschiedene Werte einzusehen, und zwar:

 $\alpha = 0,00015$; $\beta = 0,0000045$ für Holz und abgeriebenen Zement

 $\alpha=0,00019;\;\beta=0,0000133\;$ " Quaber und Ziegel

 $\alpha = 0,00024$; $\beta = 0,00006$ " Bruchsteinmauerwerk

 $\alpha = 0,00028; \ \beta = 0,00035$ " Grbe.

Der Kanalquerschnitt muß so angeordnet werden, daß der Gefällverlust möglichst gering ist. Da dieser nun abhängt vom Reibungswiderstande, welcher

Fig. 202.



wieder proportional dem benetzten Umfang ift, so ift die Bedingung einer günstigen Anlage, daß der benetzte Umfang U so klein wie möglich wird.

Diefe Bedingung wird erfüllt, wenn man fest (Fig. 202):

$$t = \sqrt{\frac{F \sin \varphi}{2 - \cos \varphi}} \qquad b = 2 t \cdot tg \varphi$$

Der benette Umfang wird bann:

$$U = b + \frac{2t}{\sin \varphi}$$

Danach ist für verschiedene Böschungswinkel φ folgende Tabelle berechnet:

Böschungs= winkel $\varphi =$	Waffertiefe t ==	Breite der Kanalfohle b =	Benepter Umfang U ==	
90°	$0,707\sqrt{\mathbf{F}}$	1,414 √F	$2,828\sqrt{\mathrm{F}}$	für Holz
60°	0,76 √F	0,877 $\sqrt{\mathbf{F}}$	$2,632\sqrt{\mathrm{F}}$	" Futtermauern
45°	$0.74 \sqrt{\mathbf{F}}$	0,613 $\sqrt{{ m F}}$	$2,704 \sqrt{F}$	" Erbe mit Uferbeckung
3 0°	$0,664\sqrt{\mathrm{F}}$	0,536 √F	$3,012\sqrt{\mathrm{F}}$	" " ohne "

Aufgabe 110. Gin Kanal ift mit einem Gefälle $\frac{h}{l}=\frac{1}{1500}$ angelegt und in Erbe ausgeführt. Die Breite ber Kanalsohle ift =3 m, ber Böschungswinkel $\varphi=30^{\circ},$



und die Wassertiefe im Kanal $t=1\,$ m. Es soll die Geschwindigkeit v und die in ber Sekunde durchstießende Wassermenge Q berechnet werden.

Auflösung. Rach Fig. 203 ift:

$$AD = BC = 2 \text{ m}$$
 $AD_1 = BC_1 = \sqrt{2^2 - 1} = 1,732 \text{ m}$

Danach wird:

$$F = (3 + 1,732) \cdot 1 = 4,732 \text{ qm}$$

 $U = AD + DC + CB = 2 + 3 + 2 = 7 \text{ m}$

Durch Einsetzung bieser Werte in Gl. 264) ergibt fich bei $\alpha=0{,}00028,\,\beta=0{,}00035$ (für Erbe):

$$\frac{1}{1500} = v^2 \left(0,00028 + 0,00035 \frac{7}{4,732} \right) \frac{7}{4,732}$$

und baraus:

$$v^2 = 1,776$$
 ober $v = 1,332$ m

Die in ber Setunde burchfliegenbe Baffermenge ift bann:

$$Q = 4,732 \cdot 1,332 = 6,3 \text{ cbm}$$

Aufgabe 111. Es soll ein Kanal von 2000 m Länge in Bruchstein angelegt werben, welcher in ber Sekunde eine Wassermenge Q = 4,8 cbm bei einer Geschwindigkeit v = 1,2 m zu liefern imstande ist. Es soll ber Kanalquerschnitt festgestellt und bas erforderliche Gefälle berechnet werden.

Muflojung. Der BBafferquerfchnitt hat bie Große:

$$F = \frac{Q}{v} = \frac{4.8}{1.2} = 4 \text{ qm}$$

Rach ber Tabelle S. 170 ift für g = 60°:

bie Baffertiefe: $t = 0.76 \sqrt{4} = 1.52 \text{ m}$

bie Breite ber Kanalsohle: $b = 0,877 \sqrt{4} = 1,754 \text{ m}$

ber beneste Umfang: U = 2,632 $\sqrt{4}$ = 5,264 m

Sest man die Werte von v, F, U und außerdem $\alpha=0,00024$; $\beta=0,00006$ (für Bruchstein) in die Gl. 264) ein, so ergibt sich:

$$\frac{h}{l} = 1,2^2 \left(0,00024 + 0,00006 \ \frac{5,264}{4} \right) \ \frac{5,264}{4} = \infty \ \frac{1}{1650}$$

Die gange Befällhöhe bes Ranals beträgt bemnach:

$$h = \frac{2000}{1650} = \infty 1,2 m$$

§ 37.

Stoß des Wallers.

Unter bem Stoß eines Wasserfrahles versteht man das Aufprallen besselben auf eine rechtwinklig ober schief gegen seine Bewegung gerichtete Fläche, wobei das Wasser einen Teil seiner Geschwindigkeit verliert. Die getroffene Fläche kann sich dabei in Ruhe befinden oder selbst in Bewegung begriffen sein.

Der Stoß ift infolge ber Unzusammenbrudbarkeit bes Baffers vollkommen

unelaftisch.

Wird mit $\mathbf{m_1}$ die Masse eines stoßenden Wasserteilchens, mit $\mathbf{M_2}$ die Masse der rechtwinklig getroffenen ebenen Fläche bezeichnet, so ist bei gleich= gerichteten Geschwindigkeiten $\mathbf{v_1}$ und $\mathbf{v_2}$ der Arbeitsverlust, den ein Wasser= teilchen durch den Stoß erleidet, nach Gl. 204) S. 139:

,
$$\mathfrak{a}_2 = \frac{1}{2} \, \frac{\mathbf{m_1} \, \mathbf{M_2}}{\mathbf{m_1} + \mathbf{M_2}} \, (\mathbf{v_1} - \mathbf{v_2})^2$$

Hierin kann der Nenner $\mathbf{m_1}+\mathbf{M_2}$ wegen Kleinheit von $\mathbf{m_1}$ gegenüber $\mathbf{M_2}$ gesuügend genau $=\mathbf{M_2}$ angenommen werden. Es wird dann:

$$\mathfrak{a}_{_{2}}=\,{}^{_{1}}/_{^{2}}\,m_{_{1}}\,\,(v_{_{1}}-v_{_{2}})^{_{2}}$$

Der Arbeitsverlust für die ganze stoßende Wassermasse ist gleich der Summe der Arbeitsverluste der einzelnen Wasserteilchen und beträgt danach, wenn $\Sigma\left(\mathbf{m}_{4}\right)=\mathbf{M}_{4}$ gesetzt wird:

$$\mathfrak{A}_2 = {}^{1/2}\, \mathbb{M}_1 \, (\mathbf{v}_1 - \mathbf{v}_2)^2$$

Diese Größe ist von der Differenz der lebendigen Kräfte des Wassers vor und nach dem Stoße in Abzug zu bringen, um die an die gestoßene Fläche absgegebene Arbeit L zu erhalten. Es wird baher die Leistung des Stoßes:

$$L = \frac{M_1 v_1^2}{2} - \frac{M_1 v_2^2}{2} - \frac{1}{2} M_1 (v_1 - v_2)^2$$

$$L = M_1 v_2 (v_1 - v_2)$$

ober, wenn die in der Sekunde zum Stoß gelangende Wassermenge mit Q, das Gewicht eines Kubikmeters Wassers mit γ (= 1000 kg) bezeichnet wird:

$$\mathbf{L} = \gamma \, \frac{\mathbf{Q}}{\mathbf{g}} \, \mathbf{v}_2 \, (\mathbf{v}_1 - \mathbf{v}_2) \, \dots \, \dots \, 265)$$

Der vom Wasser auf die Fläche ausgeübte Druck D ergibt sich nach Gl. 20) S. 24 aus der Beziehung zwischen mechanischer Arbeit und lebendiger Kraft:

$$D v_2 = L = \gamma \frac{Q}{g} v_2 (v_1 - v_2)$$

zu:

$$\mathbf{D} = \gamma \, \frac{\mathbf{Q}}{\mathbf{g}} \, (\mathbf{v}_{1} - \mathbf{v}_{2}) \quad . \quad . \quad . \quad . \quad 266)$$

Für den Fall, daß die gestoßene Fläche sich in Ruhe befindet (${
m v_2}={
m Null}$) wird:

$$\mathbf{D} = \gamma \, \frac{\mathbf{Q}}{\mathbf{g}} \, \mathbf{v}_1 \, \dots \, \dots \, 267)$$

Ift F ber Querschnitt ber Fläche, so nimmt burch Einsetzung von:

$$Q = F v_1$$

die Gleichung 267) die Form an:

$$D = 2\gamma F \frac{{\mathbf{v_1}}^2}{2g} = 2\gamma F h \quad . \quad . \quad . \quad . \quad . \quad 268)$$

Die Leiftung bes Stoßes wird nach Gl. 265) ein Maximum für:

$$\mathbf{v_2} = \mathbf{v_1} - \mathbf{v_2}$$

ober:

$$v_2 = 0.5 v_1 \dots 269$$

und hat für biefen Fall bann bie Größe:

$$L_{\text{max}} = \gamma \frac{Q}{2} \frac{{\mathbf{v_1}}^2}{2 \mathbf{g}} = \gamma \frac{Q \mathbf{h}}{2} \dots \dots 270$$

Erfolgt ber Stoß nicht burch einen geschlossenen Wasserstrahl, sondern im offenen unbegrenzten Wasser, so fällt der Druck D gegen die Fläche F kleiner aus, als in Gl. 268) angegeben. Es wird alsbann:

$$D = k \gamma F \frac{v_1^2}{2 g} \dots \dots 271$$

worin k einen Erfahrungstoeffizienten bedeutet.

Für eine dünne, rechtwinklig gegen die Stromrichtung gehaltene, uns bewegliche Platte ift: k = 1,86.

Bewegt sich bagegen die Platte in ruhendem Wasser mit der Geschwindigsteit v_1 , so ist: k=1,25.

Abschnitt VI.

Die Lehre vom Gleichgewicht gasförmiger Körper (Aerostatik).

§ 38.

Allgemeine Gesetze.

Die Gesetze, welche bei dem Gleichgewicht der tropfbar flüssigen Körper im Abschnitt IV S. 145 u. f. abgeleitet wurden, nämlich:

- 1. Der auf eine Flüffigkeit ausgeübte Druck pflanzt sich nach allen Rich= tungen gleichmäßig fort (§ 28);
- 2. Der Druck einer schweren Flüssigkeit auf eine Fläche ist gleich bem Gewichte ber auf dieser Fläche ruhenden Flüssigkeitssäule (§ 30);
- 3. Gin in eine Flüfsigkeit eingetauchter Körper verliert an Gewicht genau so viel, als das Gewicht der Flüssigkeit beträgt, welche er verdrängt (§ 31);
- 4. Die Höhen zweier Fluffigkeitssfäulen über ber Trennungsstäche berfelben in ben Schenkeln zusammenhängender Röhren verhalten sich umgekehrt wie die spezifischen Gewichte der Fluffigkeiten (§ 32)

gelten auch für die gasförmigen ober elastischen Flüssigkeiten. Es treten aber, hauptsächlich verursacht durch die Fähigkeit der gasförmigen Körper, sich verhältnismäßig leicht zusammendrücken zu lassen, bei diesen zum Teil ganz andere Erscheinungen auf als bei den tropsbar flüssigen Körpern.

Infolge bes Bestrebens ber gassörmigen Körper, sich immer weiter auszubehnen, übt eine Gasmasse auf die Wände eines Gefäßes, in welchem sie eingeschlossen ist, einen Druck aus, den man Spannkraft oder Expansiv=kraft nennt. Im Bergleich zu dieser Kraft ist der Druck, welchen das Gas infolge seiner Schwere auf die Gefäßwände ausübt, so unmerklich klein, daß er vernachlässigt werden kann.

§ 39.

Druck der atmosphärischen Luft. Barometer. Wanometer.

Die Größe der Spannkraft eines Gases gibt man entweder durch ein Gewicht an, welches auf die Flächeneinheit einen ebenso großen Druck ausübt als das Gas, oder durch die Höhe einer Flüssigkeitssäule (Quecksilber oder Wasser), welche in dem einen oden geschlossenen Schenkel zusammenhängender Köhren dem Drucke des Gases auf die Oberfläche der Flüssigkeit, in dem anderen Schenkel das Gleichgewicht hält.



Füllt man (Fig. 204) eine an einem Ende zugeschmolzene Glasröhre, beren Länge größer als 76 cm sein muß, sonst aber beliebig sein kann, mit Quecksilber, verschließt dann das offene Ende, z. B. mit dem Finger, kehrt die Röhre um,

Fig. 204.

174

taucht bas verschlofsen gehaltene Ende in ein mit Quecksilber gefülltes Gefäß und zieht hierauf den Finger zurück, so bleibt in der Glasröhre eine Quecksilbersaule von etwa 76 cm über der Oberstäche des Quecksilbers in dem Gefäße stehen, und über dieser Quecksilbersaule besindet sich in der Glasröhre ein luftsleerer Raum. (Bersuch von Torricelli.)

Gine solche Einrichtung, leicht tragbar und mit Einteilung versehen, so daß man die Höhe der Quecksilbersäule bequem ablesen kann, heißt Barometer (Schweremesser); die Höhe der Quecksilbersäule nennt man den Barometerstand.

Die Quecksilbersäule von rund 76 cm Höhe wird burch ben Druck ber atmosphärischen Luft auf die freie Oberstäche des Quecksilbers im Gleichgewicht gehalten. Da nun das spezifische Gewicht des Quecksilbers = 13,59 ist, so hat danach der Luft= bruck auf ein Quadratzentimeter die Größe:

$$p_0 = 76.13,59 = 1033 g$$

ober:

$$p_0 = 1.033 \text{ kg} \cdot ... \cdot .$$

Diese Größe ist je nach der Höhe des Ortes veränderlich, außerdem auch noch abhängig von der geographischen Breite, von dem Wärmezustand und dem Feuchtigkeitsgehalte der Luft. Bei den Berechnungen, wie solche in der techenischen Mechanik vorkommen, ist es jedoch gebräuchlich, diese Größe als unveränderlich zu betrachten und dei Druckbestimmungen unter dem Namen Atmosphäre als Sinheit anzunehmen. Abgerundet ist daher:

1 Atmosphäre = 1 kg auf 1 qcm

Da eine Queckfilberfäule von 0,76 m Höhe im Gleichgewichte gehalten wird durch eine Wassersäule von: 0,76.13,59 = 10,33 m, so läßt sich der Atmosphärendruck auch erklären als:

ber Drud einer Quedfilberfaule von 0,76 m Sohe

ober:

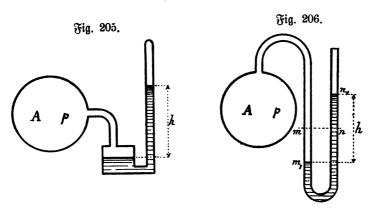
ber Drud einer Wafferfäule von 10,33 m Bohe.

Das Manometer, welches dazu dient, den Druck von Gasen und Dämpfen zu messen, unterscheidet sich von dem Barometer im Grundgedanken nur dadurch, daß auf die Oberstäche des Quecksilders im Gefäße nicht der Druck der freien Atmosphäre wirkt, sondern die Spannkraft p des in dem Behälter A eingeschlossen Gases oder Dampses (Fig. 205).

Das Hebermanometer (Fig. 206) besteht aus einer zum Teil mit Quecksilber angefüllten gebogenen Röhre, beren einer Schenkel oben offen ist, während der andere Schenkel mit dem Gasbehälter A in Verbindung steht.

Ift der Druck im Behälter A gleich dem Druck der außeren Luft, so liegt

ber Quecksilberspiegel in beiben Schenkeln in einer Wagerechten mn. Bergrößert sich num die Spannung des Gases im Behälter, so sinkt das Quecksilber in dem einen Schenkel der Röhre um das Maß mm, und steigt zugleich in dem anderen Schenkel um das Maß nn,. Der überdruck des Gases über den Druck



der äußeren atmosphärischen Luft wird danach gemessen durch die Quecksilbers säule von der Höhe:

$$h = m m_1 + n n_1$$

Bei größeren Drücken würden die Queckfilbermanometer sehr hoch auß= geführt werden müssen und dadurch schwerfällig werden; man verwendet in solchen Fällen dann passender die Metallmanometer (Federmanometer).

Aufgabe 112. Wie groß, in Atmosphären ausgebrudt, ift ber Drud auf ben Rolben einer Druchpumpe, über welchem eine Bafferfaule von 50 m fteht?

Auflösung.

$$p = \frac{50}{10.33} = 4,84$$
 Atm.

Aufgabe 113. Der 25 cm Durchmeffer haltende Kolben eines Kraftsammlers (Attumulators) ist beschwert durch ein Gewicht von 200 000 kg. Wieviel Atmosphären Druck werden baburch erzeugt?

Auflösung. Die Querschnittsfläche bes Rolbens ift:

$$F = \frac{d^2 \pi}{4} = \frac{25^2 \cdot 3,14}{4} = 491 \text{ qcm}$$

folglich:

$$p = \frac{200\,000}{491} = 407 \,\, \mathfrak{Atm}.$$

Aufgabe 114. Belche Höhe muß eine Beingeistfäule (spez. Gewicht =0.8) haben, um einer 0.76 m hohen Quecksilbersäule (spez. Gewicht =13.59) bas Gleichz gewicht zu halten?

Auflöfung.

$$h = 0.76 \cdot \frac{13.59}{0.8} = 12.91 \text{ m}$$



Aufgabe 115. An einem Gasbehälter A ift ein mit Queckfilber gefülltes Hebersmanometer (Fig. 206) angebracht, bei welchem man $h=45,6~\mathrm{cm}$ mißt. Wie groß ist banach ber Gasbruck p in bem Behälter ?

Auflösung.

$$p = \frac{45,6}{76} = 0,6$$
 Atm. Überbrud.

§ 40.

Die Gesehe von Mariotte und Gan-Lussac.

Bei gleicher Temperatur ift ber Rauminhalt einer Gasmaffe umgekehrt verhältnisgleich bem Drude, welchen biefelbe auf bie einschließenden Gefägmande ausübt. (Gefet von Mariotte.)

Es sei V ber Rauminhalt und p ber Druck einer bestimmten Gasmasse. Denkt man sich diese so zusammengepreßt, daß sie nur noch den Raum V_1 auß= süllt, und wird der diesem kleineren Rauminhalte entsprechende Druck mit p_1 bezeichnet, so ist nach dem obigen Gesetze:

$$\frac{\mathbf{p}_1}{\mathbf{p}} = \frac{\mathbf{V}}{\mathbf{V}_1} \quad \dots \quad \dots \quad 273$$

Bei gleichem Druck ist die Vergrößerung der Raumeinheit einer Gasmasse verhältnisgleich der Temperaturzunahme. (Geset von Gan=Lussac.)

Es sei V_0 ber ber Temperatur Null entsprechende Nauminhalt einer Gasmasse, in welcher ber Druck p stattsindet. Wird dann bei unverändertem Druck die Temperatur auf \mathbf{t}^0 erhöht, so vergrößert sich der Nauminhalt von V_0 auf V und es ist:

$$\frac{V - V_0}{V_0} - = \alpha t$$

ober:

$$V = V_0 (1 + \alpha t) \dots 274$$

worin für a erfahrungsgemäß ber Wert einzusetzen ist:

$$\alpha = 0.00367 = \frac{1}{273} \dots 275$$

Bringt man ein anderes Mal diefelbe Gasmasse bei dem gleichen Druck ${\bf p}$ auf die Temperatur ${\bf t}_1$, so wird deren Rauminhalt:

$$V_1 = V_0 (1 + \alpha t_1)$$

Durch Divifion ber Ausbrude für V und V, erhalt man:

$$\frac{\mathbf{V}}{\mathbf{V}_1} = \frac{1 + \alpha \mathbf{t}}{1 + \alpha \mathbf{t}_1} \dots \dots 276$$

Die Vereinigung ber Gesetze von Mariotte und San=Lussac gibt die Beziehung zwischen Rauminhalt, Pressung und Temperatur zweier gleicher Gas=

massen, bei benen die Pressungen sowohl wie die Temperaturen verschieden sind. Bergleicht man diese nämlich mit einer dritten Gasmasse, welche mit der ersteren gleiche Pressung, mit der zweiten gleiche Temperatur zeigt, so erhält man folsgende Zusammenstellung:

intenpen	uny .	Rauminhalt	Temperatur	Preffung
Gasmaf	je 1.	V	t	p
"	2.	V_1	$\mathbf{t_i}$	$\mathbf{p}_{\mathbf{t}}$
"	3.	V_2	t,	p

Aus ber Bergleichung ber Gasmaffen 1 und 3 folgt nach bem Gan= Luffacichen Gefete (Gl. 276):

$$\frac{V}{V_2} = \frac{1 + \alpha t}{1 + \alpha t_1}$$

Bergleicht man die Gasmaffen 2 und 3, so ergibt sich nach dem Mariotte= ichen Gesetse (GL 273):

$$\frac{V_2}{V_1} = \frac{p_1}{p}$$

und durch Multiplifation beiber Ausbrücke erhalt man:

$$\frac{V}{V_1} = \frac{p_1}{p} \frac{1 + \alpha t}{1 + \alpha t_1}$$

oder wenn man Zähler und Nenner durch α dividiert und den in Gl. 275) angegebenen Zahlenwert $\alpha=\frac{1}{273}$ einsett:

$$\frac{\mathbf{V}}{\mathbf{V_1}} = \frac{\mathbf{p_1}}{\mathbf{p}} \frac{273 + \mathbf{t}}{273 + \mathbf{t_1}} \dots \dots 277$$

Da die Gasmaffen als gleich vorausgesetzt wurden, so find auch deren Gewichte gleich, also:

$$abla \gamma = ar{V_1} \gamma_1 \; ext{ober} \; rac{ar{V}}{ar{V_1}} = rac{\gamma_1}{\gamma}$$

worin γ und γ_1 die Gewichte ber Kubikeinheit bebeuten. Der Gl. 277) läßt sich baher auch die Form geben:

$$\frac{\gamma_1}{\gamma} = \frac{p_1}{p} \frac{273 + t}{273 + t_1}$$

ober:

$$\frac{p}{\gamma(273+t)} = \frac{p_1}{\gamma_1(273+t_1)} \dots 278$$

und kann in dieser Form zur Vergleichung verschieden großer Gasmassen benutzt werden, weil darin die von den Massen abhängigen Rauminhalte nicht mehr vorkommen.

Für die zusammengehörigen Werte $p_0 \gamma_0 t_0$ erhält man entsprechend der St. 278):

$$\frac{p}{\gamma(273+t)} = \frac{p_0}{\gamma_0(273+t_0)}$$

Lauenftein, Decanit. 6. Mufl.

Der Druck ber atmosphärischen Luft an der Meeresoberstäche hat bei mittlerem Barometerstande und bei der Temperatur t_o = Rull für ein Quadratsmeter die Größe (vergl. Gl. 272, S. 174):

und das Gewicht eines Aubikmeters berfelben ift:

$$\gamma_0 = 1,293 \text{ kg} \dots 280$$

Durch Ginsetzung dieser Werte in die letzte Gleichung ergibt sich für atmosphärische Luft:

$$\frac{\mathbf{p}}{\gamma(273+\mathbf{t})} = 29,27 \dots \dots 281$$

Aufgabe 116. Bei einer Dampfmaschine erhalte ber Kolben mahrend 1/4 bes Hubes frischen Dampf von der Pressung p und werde dann durch die Spannkraft bes Dampfes bis zur Bollendung des Hubes weiter geschoben. Wie groß ist die Dampfspannung p, am Ende des Hubes unter der Annahme unveränderter Temperatur?

Auflösung. Wirb die gange Länge bes Hubes mit h, ber Durchmeffer bes Bylinbers mit D bezeichnet, so find die ben Drücken p und \mathbf{p}_1 entsprechenden Raum-inhalte:

$$V = \frac{D^2 \pi}{4} \frac{h}{4}$$
$$V_1 = \frac{D^2 \pi}{4} h$$

folglich:

$$\frac{V}{V_1} = \frac{1}{4}$$

und beshalb nach Gl. 273):

$$p_1 = p \frac{V}{V_1} = \frac{1}{4} p$$

Auf gabe 117. Bei einer Hochofenanlage habe das Kaltwindrohr (das Rohr, welches den Wind von den Gebläsen nach den Winderhitzern führt) den Durchmesser D_1 , das Heißwindrohr (das Rohr, in welchem der Wind von den Winderhitzern ab zum Hochen ofen geführt wird) den Durchmesser D_1 In welchem Verhältnis müssen die Durchmesser D_1 und D_2 zu einander stehen, wenn die Temperatur des kalten Windes D_1 die des erhitzten D_2 000 ift, und wenn die Windgeschwindigkeit in beiden Rohrleitungen die gleiche sein soll?

Auflösung. Bei ber Binbgeschwindigfeit v ift ber Rauminhalt ber in ber Sekunde burchströmenben Binbmenge

in dem Kaltwindrohre:
$$V_1 = \frac{D_1^{\,2}\pi}{4} \, v$$

folglich:

$$\frac{V}{V_1} = \frac{D^2}{D_1^2}$$

ober nach Gl. 276):

$$\frac{D}{D_1} = \sqrt{\frac{1 + \alpha t}{1 + \alpha t_1}} = \sqrt{\frac{273 + 700}{273 + 15}} = 1.84$$

Der Durchmeffer bes Beißwindrohres muß banach 1,84 mal fo groß ausgeführt werben als ber Durchmeffer bes Raltwindrohres.

Mufgabe 118. Bas wiegt ein Rubitmeter atmofpharifche Luft bei einer Temperatur von 80° und gewöhnlicher Atmofphären-Breffung?

Muflofung. Durch Ginfetung von t = 80 und p = 10 333 in Gl. 281) folgt:

$$\gamma = \frac{10\,333}{(273 + 80)\,29,27} = 1 \text{ kg}$$

§ 41.

Barometrische Böhenmessung.

Der Luftbrud in ber Atmosphäre nimmt mit ber Sohe ab, weil auf bie unteren Schichten höhere Luftfäulen bruden, als auf die oberen. Betrachtet man einen bom Meeresspiegel bis zu ber Grenze ber Atmosphare reichenben Luft= anlinder bom Querichnitt 1 (Fig. 207), fo ift ber Drud po am Meeresspiegel gleich bem Gewichte ber gangen Gaule AC, ber Druck p

in ber Sohe H gleich bem Bewichte ber Saule BC.

Da nun der Drud auf das Quedfilber des Barometers von bem Bewichte ber barüber befindlichen Luftfäule herrührt, fo verhalten fich die Barometerstände wie die Luftbrude. Der Barometerftand ift baher abhängig von ber Sohe bes Ortes über bem Meeresspiegel und um fo kleiner, je höher der Ort liegt. Man erhalt baburch ein Mittel, ben Sohenunterschied zweier Orte burch das Barometer gu beftimmen.

Um Meeresspiegel und bei 00 Temperatur wiegt 1 cbm 13590

Quedfilber 13 590 kg, 1 cbm Luft 1,293 kg, folglich ift bie Luft = ~ 10 500mal fo leicht als Qued= 1,293 filber, und es wird eine Quedfilberfaule von 1 mm Sohe

im Gleichgewichte gehalten burch eine Luftfäule von 10 500 mm = 10,5 m Sohe. Das Barometer, welches am Meeresspiegel 760 mm zeigt, wird alfo, wenn man es um 10,5 m erhebt, auf 759 mm fallen.

Da aber die Dichtigkeit der Luft mit der Sohe abnimmt, fo wird bas Barometer nicht in demfelben Berhältnis fallen, in welchem es höher gebracht wird. Außerbem übt die Temperatur Ginfluß aus. Bei genauen Beftimmungen find wegen bes Feuchtigkeitsgehaltes ber Luft, wegen ber Abnahme ber Schwere mit ber Bohe und wegen ber verschiedenen Große ber Schwere in verschiedenen Breitengraben noch besondere Berichtigungen anzubringen. Für mittlere beutsche Berhältniffe fann die Unnaberungsformel benutt werben:

$$H = 18400 (log B - log b)$$
 282

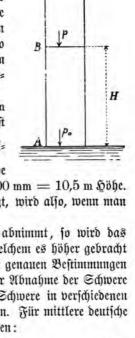


Fig. 207.

worin H ben Höhenunterschied zweier Orte in Metern; B und b die Barometers stände am unteren bezw. oberen Orte bedeuten.

Aufgabe 119. An zwei Orten find bie Barometerftande B = 740 mm und b = 640 mm gleichzeitig beobachtet. Wie groß ift ber Höhenunterschied berselben?

Auflöfung.

$$\begin{array}{c} \log B = 2,869232 \\ \log b = 2,806180 \\ \log B - \log b = 0,063052 \end{array}$$

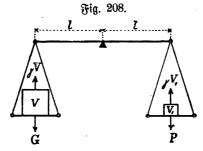
folglich nach Gl. 282):

H = 18400.0,063052 = 1160 m

§ 42.

Auftrieb der Luft. Steigkraft und Steighöhe des Luftballons.

Jeber in der Luft befindliche Körper verdrängt eine Luftmasse von einem dem seinigen gleichen Rauminhalte und erleidet infolgedessen einen Auftrieb, dessen Größe gleich dem Gewichte der verdrängten Luft ist. Der Druck, welchen der Körper auf seine Unterlage ausübt, ist also nicht das wirkliche Gewicht desselben, sondern der Überschuß des wirklichen Gewichtes liber den Auftried der atmosphärischen Luft.



Ift G das wirkliche, P das scheinbare Gewicht des Körpers; ferner V sein Rauminhalt und V_1 der Rauminhalt des Gewichtstückes, so ist bei einer gleichsarmigen Wage (Fig. 208), wenn γ das Gewicht von 1 cbm Luft bedeutet:

ober:
$$G-\gamma V=P-\gamma V_1$$

$$G=P+\gamma (V-V_1) \ldots \ldots 283)$$

Das wirkliche Gewicht eines Körpers ist nur dann gleich seinem scheinsbaren Gewichte, wenn Körper und Gewichtstück gleichen Rauminhalt haben. Gin Körper, dessen Gewicht geringer ist als der Auftried der atmosphärischen Luft, wird durch eine Kraft P aufwärts getrieben, welche gleich ist dem Überschuß des Auftriebs A über das Gewicht G des Körpers.

$$\mathbf{P} = \mathbf{A} - \mathbf{G} \quad \dots \quad \dots \quad \dots \quad 284)$$

G

Hiernach kann 3. B. die Steigkraft eines Luftballons (Fig. 209) berechnet werben. Ift V ber Rauminhalt bes Ballons, y bas Gewicht von 1 cbm Luft am Boben, y' bas Gewicht von 1 cbm Gas, mit bem ber Ballon gefüllt ift, fo erhalt man aus Bl. 284) für die Steigkraft bes Ballons Fig. 209.

am Boben ben Wert:

Der Ballon wird so lange in die Sohe steigen, bis er in eine Luftschicht kommt von fo geringem Gewichte (7, für ein Rubitmeter), daß die verbrängte Luftmaffe fein eigenes Gewicht nicht mehr übertrifft, also P = Null ist. Aus Gl. 285) folgt bann:

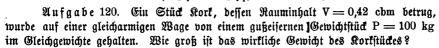
$$0 = \nabla (\gamma_1 - \gamma') - G$$

ober:

$$\gamma_1 = \gamma' + \frac{G}{V} \dots 286$$

Da sich die Gewichte γ und γ_1 für ein Kubikmeter verhalten wie die Luftbrude, diese aber nach § 41 wie die Barometerstände, fo ergibt fich bie Steighöhe bes Ballons nach Gl. 282) zu:

$$H = 18400 (\log \gamma - \log \gamma_1) . . . 287$$



Auflöfung. Rimmt man bas fpezifische Bewicht bes Bugeifens zu 7,25 an, fo ift (ba 1 cbm Gugeisen 7250 kg wiegt) ber Rauminhalt bes Gewichtftuckes:

$$V_1 = \frac{100}{7250} = \infty 0.014$$
 cbm

folglich:

$$V - V_1 = 0.42 - 0.014 = 0.406$$
 cbm

Rechnet man bann 1 cbm Luft zu rund 1,3 kg, fo ergibt sich nach Gl. 283):

$$G = 100 + 1.3 \cdot 0.406 = 100.53 \text{ kg}$$

Aufgabe 121. Gin mit Bafferstoffgas gefüllter Luftballon habe ben Rauminhalt $V=1800~{
m cbm}$; das Gewicht desselben samt Zubehör und Belastung sei G = 1200 kg. Es foll bie Steigkraft P bes Ballons am Boben und bie Steighohe H berechnet werben $(\gamma = 1,3, \text{für Luft}; \ \gamma' = 0,09 \text{ für Wafferstoffgas}).$

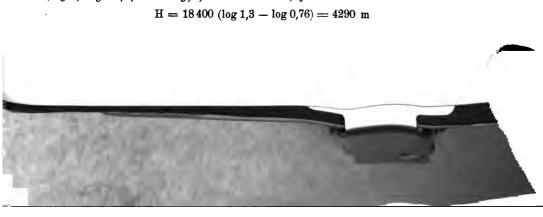
Auflösung. Rach Gl. 285) ift bie Steigkraft:

$$P = 1800 (1.3 - 0.09) - 1200 = 978 \text{ kg}$$

1 cbm Luft am oberen Ende ber Steighohe wiegt nach Gl. 286):

$$\gamma_1 = 0.09 + \frac{1200}{1800} = 0.76 \text{ kg}$$

folglich ergibt fich die Steighohe H aus Gl. 287) gu:



§ 43.

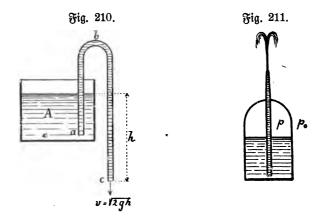
Anwendungen des Luftdruckes.

1. Der Heber (Fig. 210).

Wird ein vorher luftleer gemachtes gekrümmtes Rohr abe (ein sogen. He ber) mit dem einen kürzeren Schenkel in ein mit Wasser gefülltes Gesäß A getaucht, während das Ende e des anderen längeren Schenkels geschlossen geshalten wird, so steigt vermöge des Atmosphärendruckes das Wasser in denr kürzeren Schenkel dis zu der Höhe $h_0=10.33\,\mathrm{m}$ über dem Wasserspiegel des Gesäßes empor oder fließt, wenn die höchste Stelle das Hebers um weniger als $10.33\,\mathrm{m}$ vom Wasserspiegel absteht, in den längeren Schenkel über. Wird dann das Rohr dei e geöffnet, so wird das Wasser dort außesließen, und zwar mit um so größerer Geschwindigkeit, je tiefer der Kunkt e unter dem Wasserspiegel liegt. Das Gesäß kann auf diese Weise gänzlich entsleert werden, wenn das Rohrende a dis auf den Gesäßboden gesenkt wird.

2. Der Heronsball (Fig. 211).

Dieser besteht aus einem luftbicht verschlossenen Gefäße, in welchem sich ein Rohr befindet, das unten bis nahe an den Boden des Gefäßes reicht und oben mit einem verzüngten Mundstild versehen ist. Wird das Gefäß bis zu einer



beliebigen Höhe mit Wasser gefüllt, und die über dem Wasser befindliche Luft auf irgend eine Art (3. B. durch Einblasen mit dem Munde) verdichtet, so wird vermöge des Überdruckes der inneren verdichteten Luft über die äußere das Wasser in dem Rohre emporgetrieben und spritzt durch das Mundstück in einem Strahle aus.

Der Heronsball findet unter dem Namen Windkeffel vielfache Unwendung.

3. Die Saugpumpe ober hubpumpe (Fig. 212).

Sie besteht aus einem Zhlinder (Stiefel) A, in dem sich ein durchbohrter und mit einem Bentil a versehener luftdicht schließender Kolben mittels der Kolbenstange C auf und nieder bewegen läßt, und aus dem Saugrohre B, welches vom Boden des Stiefels dis unter den Spiegel des zu hebenden Wassers reicht. Zwischen Stiefel und Saugrohr befindet sich ein zweites, sogen. Bodenventil b; beibe

Bentile öffnen sich nur nach oben. Wird der Kolben von der tiefsten Stellung aus gehoben, so entsteht unter demselben eine Luftleere; infolgedessen iffnet sich das Bentil d, mährend das Bentil a, auf welches von oben der Luftbruck wirkt, geschlossen ist. Die Luft verdünnt sich dabei in dem Stiefel und in dem Saugrohre, und das Wasser wird infolgedessen in letzterem etwas emporsteigen. Beim Niedergange des Kolbens schließt sich das Bentil d, während sich a öffnet, die Luft bleibt daher im Saugrohre verdünnt und wird beim nächsten Aufsgange des Kolbens, wobei wieder d offen, a geschlossen ist, noch weiter verdünnt, so daß das Wasser höher aufsteigt.

Je mehr nun beim abwechselnden Auf= und Nieder= gange des Kolbens die Luft in dem Saugrohre ver= dünnt wird, um so höher wird das Wasser in demselben durch den äußeren Luftdruck getrieden, gelangt schließ= lich in den Stiefel und sodann beim Niedergange des Kolbens über das Bentil a, so daß es bei dem nächsten Aufsteigen des Kolbens dis zum Ausgußrohr E gehoben wird und dort absließt.

Da ber atmosphärische Druck einer Waffersäule von $h_0=10{,}33\,\mathrm{m}$ das Gleichgewicht hält, so kann die

Pumpe nur dann wirksam sein, wenn die Höhe des Bentils a in der höchsten Stellung des Kolbens über dem Unterwasserspiegel kleiner als 10,33 m ist. Praktisch geht man selten über 7 bis 8 m hinaus.

Bezeichnet man die Querschnittsstäche des Pumpenstiefels mit F, die augen= blickliche Höhe des Bentils a über dem Wasserspiegel mit h, unter dem Ausguß= rohr mit h,, so ist der von oben nach unten auf den Kolben wirkende Druck:

$$P_1 = p_0 F + \gamma h_1 F$$

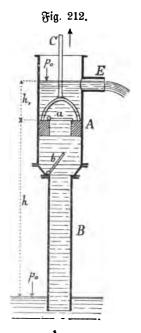
Der durch eine Wassersäule von der Höhe h_0 — h von unten nach oben gegen den Kolben ausgeübte Druck ist:

$$P_2 = \gamma (h_0 - h) F$$

folglich beträgt die zum Heben des Rolbens erforderliche Kraft:

$$P = P_1 - P_2 = p_0 F + \gamma h_1 F - \gamma (h_0 - h) F$$

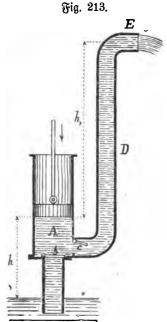
$$P = p_0 F + \gamma h_1 F - \gamma h_0 F + \gamma h F$$



ober wegen: $\gamma h_0 = p_0$

4. Die Drudpumpe (Fig. 213).

Diese unterscheibet sich von der Saugpumpe dadurch, daß der Kolben kein Bentil hat, sondern voll (ohne Öffnung) ausgeführt wird. Statt dessen ist das unten am Pumpenzhlinder A angebrachte Steigrohr (Druckrohr) D mit einem Bentil versehen. Man nennt b das Saugventil, e das Druckventil.



Nachbem das Wasser durch das Saugventil b bis in den Stiefel getreten ist, wird es beim Niedergange des Kolbens, wobei b ge= schlossen, c geöffnet ist, in dem Druckrohre D bis zu dem Ausgustrohre E emporgetrieben.

Die zum Hoben bes Kolbens erforderliche Kraft ergibt sich in ähnlicher Weise wie unter 3., wenn wieder mit F die Querschnittsstäche des Kolbens bezeichnet wird, nach Fig. 213 zu:

$$\mathbf{P} = \gamma \mathbf{F} \mathbf{h} \dots 289$$

Beim Niedergange des Kolbens ist eine Wassersäule von der Höhe h_1 zu heben; die dazu nötige Kraft ist:

$$\mathbf{P}_{1} = \gamma \mathbf{F} \mathbf{h}_{1} \quad . \quad . \quad . \quad 290)$$

Die Druckpumpen werden gewöhnlich dicht über dem Unterwasser aufgestellt. Die Länge des Saugrohres einschließlich Kolbenhub darf theoretisch 10,33 m nicht überschreiten. Die Länge des Druck=rohres kann beliebig angenommen werden, es ist dabei nur zu berücksichtigen, daß die zum Heben der Wassersäule erforderliche Kraft in gleichem Berhältnis mit der Höhe derselben zuninnmt.

Außer der beschriebenen einfach wirkenden Druckpumpe, bei welcher nur Wasser während des Niederganges des Kolbens gefördert wird, kommen auch doppelt wirkende vor; diese liesern Wasser sowohl beim Aufgang als auch beim Niedergang des Kolbens. Häufig werden jedoch in der Praxis zwei geskuppelte einfach wirkende Pumpen einer doppelt wirkenden vorgezogen.

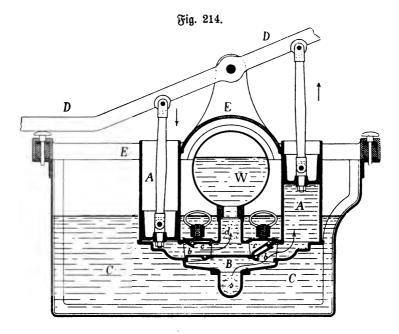
5. Die Feuersprize (Fig. 214).

Sie besteht aus zwei einfach wirkenben Druckpumpen A, welche burch bas Bentilgehäuse B miteinanber verbunden sind, und beren Kolben eine abwechselnde Bewegung ausstühren. Während ber eine Kolben aufsteigt, geht gleichzeitig ber andere nieder. Beim Aufsteigen bes einen Kolbens (Fig. 214 rechts) gelangt bas Wasser aus dem Saugrohr s durch das geöffnete Bentil b in den Stiefel A, während das Bentil c geschlossen ist. Beim Niedergange des Kolbens (Fig. 214

links) schließt sich b, und das Wasser wird durch das geöffnete Bentil e in das Druckrohr d, bezw. in den Windkessel W gepreßt.

Die ganze Pumpenanordnung befindet sich innerhalb des Wasserkastens C und ist mittels vier durchgehender Schrauben an dem über dem Wasserkasten ans gebrachten Träger E frei aufgehängt. In dem Träger ist ebenfalls der Drucksbaum D gelagert.

Bei fortgesetztem Pumpen wird das Wasser in den außen am Druckrohr d befestigten Sprizenschlauch gepreßt und tritt in einem kräftigen Strahle aus dem Mundstück desselben aus. Gleichzeitig steigt das Wasser im Windkessel empor, wodurch die in demselben befindliche Luft stark zusammengepreßt wird.



Der Hauptvorteil bes Windkessels besteht barin, daß das Wasser nicht bei jedem Riedergange des einen oder anderen Kolbens ruckweise, sondern in einem stetigen Strahle ausgetrieben wird, da die zusammengepreßte Luft einen gleich= mäßigen Druck auf das Wasser im Windkessel ausübt. Gewöhnlich wird der Inhalt des Windkessels gleich dem vier= bis fünffachen Inhalt eines Pumpen= zylinders gemacht.

Die bei einer Feuerspritze gegebenen Größen sind die Strahlhöhe H, die in der Sekunde zu Liefernde Wassermenge Q und die Hubhöhe s, sowie die Geschwindigkeit C des Angriffspunktes der an den Druckbäumen arbeitenden Mannschaft.

Könnte ber aus bem Mundstüd mit ber Geschwindigkeit v aussprizende Bafferstrahl im luftleeren Naume emporsteigen, so wäre die theoretische Strahlhöhe:



$$H' = \frac{v^2}{2g}$$

Wegen des Luftwiderstandes ist die wirklich erreichte Strahlhöhe H für mittlere Verhältnisse nur etwa $^4/_5$ so groß, als ${\rm H}'=^5/_4\,{\rm H}$ zu sețen. Danach erhält man aus der letzten Gleichung für v den Wert:

$$v = \sqrt{2g \cdot 5/4H} = 4,95 \sqrt{H} \cdot ... \cdot 291$$

Der Durchmeffer d bes Munbstückes folgt bann aus ber Gleichung:

$$\frac{d^2\pi}{4}v = \frac{d^2\pi}{4} 4,95 \sqrt{H} = Q \dots 292$$

Bei m=facher Übersetzung bes Druckhebels ist die Geschwindigkeit bes Pumpenkolbens:

$$c = \frac{C}{m} \dots \dots 293)$$

und der Kolbenhub:

Der Durchmesser D bes Kolbens ergibt sich bann aus ber Bedingung:

$$\frac{D^2\pi}{4}c=\frac{d^2\pi}{4}v$$

311:

$$\mathbf{D} = \mathbf{d} \sqrt{\frac{\mathbf{v}}{\mathbf{c}}} \dots \dots \dots 295)$$

Wird die am Druckbaume ausgeübte Kraft mit P bezeichnet, so leistet die Mannschaft in der Sekunde die Arbeit:

$$\mathfrak{A} = PC$$

Die Arbeit, welche erforderlich ist, die Wassermenge Q auf die (theoretische) Höhe $H'=\frac{5}{4}$ H zu heben, ist:

$$\mathfrak{A}_{1} = 1000 \,\mathrm{Q}^{\,5}/_{4} \,\mathrm{H}$$

folglich ift bei bem Güteverhältnis n:

$$\mathfrak{A}=\frac{1}{n}\cdot\mathfrak{A}_{\iota}$$

ober:

$$PC = \frac{1}{\eta} 1000 \,Q^{5/4}H \dots 296$$

woraus fich bann P berechnen läßt.

Bei Anwendung von Schläuchen ist auf den Röhrenwiderstand Rücksicht zu nehmen, der berechnet werden kann nach Gl. 255) S. 166, worin aber der Kosefsizient 0,024 zu ersehen ist durch 0,04. Ist ℓ die Länge, ℓ 0 der Durchmesser des Schlauches und ℓ 1 die Geschwindigkeit des Wassers in demselben, so wird:

$$h_1 = 0.04 \frac{l}{d_1} \frac{v_1^2}{2g} \dots 297$$

und man erhält ftatt Gl. 296):

$$PC = \frac{1}{\eta} 1000 Q (5/4 H + h_1) ... 298)$$

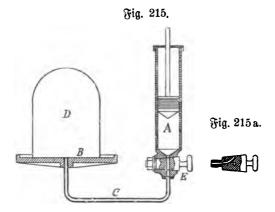
Der Drud im Windkeffel, in Atmosphären ausgebrudt, ift:

$$p = \frac{{}^{5/4}H + h_{1}}{h_{0}} = \frac{{}^{5/4}H + h_{1}}{10,33} \dots \dots 299$$

6. Die Luftpumpe (Fig. 215).

Sie dient vorzugsweise zum Berdünnen der Luft, kann aber auch zum Berdichten berselben benutt werben. Die Hauptbestandteile der Luftpumpe sind:
1. Der Stiefel A, in welchem sich ein dicht schließender Kolben auf und nieder bewegen läßt.
2. Die durch das Rohr C mit dem Stiefel verbundene sorgfältig abgeschliffene Platte B (Teller).
3. Die meist aus Glas hergestellte Glocke D, in welcher, nachdem sie luftbicht auf den Teller gesett ist, die Luft verdünnt werden soll.
4. Der Hahn E, welcher dazu dient, die Berbindung zwischen dem Stiefel und der Glocke entweder herzustellen oder abzuschließen.

Der Hahn befindet sich unmittelbar unter dem Stiefel und ist mit zwei Bohrungen versehen. Wird der Kolben in die Höhe gezogen, so hat der Hahn die in Fig. 215 angegebene Stellung. Die in der Glocke D und dem Rohre C



enthaltene Luft behnt sich babei um ben Raum bes Stiefels aus und wird folglich verdünnt. Beim Niedergange bes Kolbens wird der Hahn durch Drehung um 90° in die Stellung Fig. 215 a gebracht, wodurch die Luft in C und D abgesperrt, der Stiefel aber mit der äußeren Luft verdunden wird, so daß die im Stiefel befindliche Luft nach außen entweichen kann. Durch fortgesetzts Auf= und Niederbewegen des Kolbens bei entsprechender Hahnstellung wird die Luft immer mehr und mehr verdünnt.

Wird der Rauminhalt des Stiefels mit V, der der Glocke nebst dem Rohr mit V, bezeichnet, so ist die Verdünnung der Luft:

nach bem ersten Hube
$$=\left(1+rac{V}{V_1}
ight)^1$$
 , , , weiten , $=\left(1+rac{V}{V_1}
ight)^2$

allgemein " " n ten "
$$= \left(1 + \frac{V}{V_1}\right)^n$$

Sest man z. B. $V_1=2\,V$, so würde nach bem britten hube die Bersbünnung der Luft:

$$\left(1+\frac{1}{2}\right)^3=\frac{27}{8}$$

fein, b. h. das Gewicht von 1 cbm ber verdümten Luft würde nur 8/27 von bem ber gewöhnlichen atmosphärischen Luft betragen.

Soll die Luftpumpe zum Verdichten der Luft benutt werden, so erhält der Hahn gerade die umgekehrte Stellung als beim Verdünnen der Luft. Die in Fig. 215 angegebene Hahnstellung würde also dem Niedergange des Kolbens entsprechen. An das Ende des Nohres C ist dann statt des Tellers B die entsprechend gestaltete Glocke D luftdicht anzuschrauben.

Aufgabe 122. Es sollen die Abmessungen und die erforderliche Betriebstraft einer Feuersprite berechnet werben, welche in der Sekunde 0,007 chm Wasser auf eine Sohe von $H=20~\mathrm{m}$ zu bringen imstande ist. Dabei sind noch folgende Werte gegeben:

Auflösung. Nach Gl. 291) wirb:

$$v = 4.95 \sqrt{20} = 22.14 \text{ m}$$

folglich nach Gl. 292):

$$\frac{\mathrm{d}^2 \pi}{4} = \frac{0,007}{22,14} = 0,000316 \text{ qm} = 3,16 \text{ qcm}$$

banach wird ber Durchmeffer bes Munbstückes:

$$d = \infty 2$$
 cm

Die Übersetung bes Drudhebels wird nach Gl. 293):

$$m = \frac{C}{c} = \frac{1.4}{0.28} = 5$$

Aus ben Gl. 294) und 295) ergeben fich bann:

Rolbenhub:
$$h = \frac{1,25}{5} = 0,25 \text{ m}$$

Kolbenburchmesser:
$$D=2\sqrt{\frac{22,14}{0,28}}=\sim 18$$
 cm

Dhne Schlauch wurbe nach Gl. 296) fein:

$$P = \frac{1}{0.75} \cdot 1000 \cdot 0.007 \cdot \frac{5}{4} \cdot 20 \cdot \frac{1}{1.4} = 167 \text{ kg}$$

Die Befdminbigfeit v, bes Waffers im Schlauche ergibt fich aus:

$$\frac{d_{1}^{2}\pi}{4} v_{1} = \frac{d^{2}\pi}{4} v$$

311:

$$v_1 = v \cdot \frac{d^2}{d_1^2} = 22,14 \cdot \frac{4}{25} = 3,54 \text{ m}$$

folglich wird nach Gl. 297):

$$h_1 = 0.04 \cdot \frac{20}{0.05} \cdot \frac{3.54^{\circ}}{2.9.81} = 10.2 \text{ m}$$

und nach Gl. 298) bie am Drudhebel auszuübenbe Rraft:

$$P = \frac{1}{0.75} \cdot 1000 \cdot 0.007 \, (6/4 \cdot 20 + 10.2) \, \frac{1}{1.4} = 236 \, \text{kg}$$

Da man einen Mann gut mit 15 kg in Anschlag bringen kann, so erforbert die Bumpe zum Betriebe etwa 16 Mann. Der Druck im Windkessel ift nach Gl. 299):

$$p = \frac{5/4}{10.33} \cdot \frac{20 + 10.2}{10.33} = 3.4$$
 Atmosphären.

Abschnitt VII.

Die Lehre von der Bewegung gasförmiger Körper (Aerodynamik).

§ 44.

Ausfluß der Luft.

Die in § 33 für die Ausflußgeschwindigkeit des Waffers gefundene Gl. 241) S. 159:

$$v = \sqrt{2gh}$$

kann auch zur Bestimmung ber Ausflußgeschwindigkeit der Luft benut werden, wenn man darin die Wassersäule von der Höhe h ersetzt durch eine Luftsäule von demselben Sewichte.

Da sich num die Gewichte von Wasser und atmosphärischer Luft verhalten wie 1000:1,293, so wird die Luftsäule, welche einer Wassersäule von der Höhe h das Gleichgewicht hält, die Höhe $\frac{1000}{1,293}$ h haben. Danach ergibt sich für

bie Geschwindigkeit, mit welcher Luft von höherer Pressung aus ber Öffnung eines Gefäßes in die freie Atmosphäre ausströmt, die Gleichung:

$$v = \sqrt{2g \frac{1000}{1,293} h} = 27.8 \sqrt{2gh} \dots 300$$

worin h die Höhe einer Wassersäule bedeutet, durch welche der Druckunterschied gemessen wird.

Bei Ableitung ber Gl. 300) wurde der Druckunterschied als unveränderlich angenommen; ebenso ist die Temperaturänderung, welche die Luft bei dem Durchgang durch die Öffnung erleidet, unberücksichtigt geblieben; beides ist nur für ganz geringe Druckunterschiede zulässig, und nur für diesen Fall erhält man durch die Gl. 300) brauchbare Ergebnisse.

Bezeichnet man den Querschnitt der Öffnung mit f, so ist, wenn der Ausfluß der Luft ohne Ginschnürung erfolgen würde, die Ausslußmenge:

$$Q = fv \dots 301$$

In Wahrheit findet aber stets Ginschnürung statt, und um die wirkliche Ausflußmenge zu erhalten, hat man den in Gl. 301) angegebenen Wert noch mit einem Ausslußkoeffizienten μ zu multiplizieren.

Bei vollkommener Einschnürung, also bei Öffnungen in bunner Wand, ist:

$$\mu = 0.62$$

Bei Anwendung eines kurzen kegelförmigen Ansakrohres, beffen Kanten gegen bas Gefäß gut abgerundet sind, kann man setzen:

$$\mu = 0.9$$

Aufgabe 123. In einem größeren Gefäße sei Luft von 1,2 Atmosphären Spannung eingeschlossen und sließe durch eine Öffnung von 0,002 am Querschnitt in die freie Atmosphäre. Es soll die Geschwindigkeit v und die in der Sekunde außstließende Luftmenge Q berechnet werden.

Auflösung. Der Drudunterschied beträgt 1,2-1=0,2 Atmosphären; dieser entspricht einer Bassersäule von ber Sohe:

$$h = 0.2 \cdot 10.33 = 2.066 \text{ m}$$

Daher ift nach Gl. 300):

$$v = 27.8 \sqrt{2.9.81.2.066} = 177 \text{ m}$$

Die theoretische Ausflußmenge ergibt fich nach Gl. 301) ju:

$$Q = 0.002.177 = 0.354$$
 cbm

Bei gut abgerundeter Dufe ($\mu=0.9$) ift bann die wirklich ausfließende Luftmenge:

$$Q = 0.9.0,354 = \infty 0.32$$
 cbm

§ 45.

Bewegung der Gase in Rohrleitungen.

Bewegt sich ein Gas mit einer gewissen Geschwindigkeit in einem Rohre, so entsteht, ebenso wie bei den tropfbar stüssigen Körpern, durch die an den Rohrs wänden auftretende Reibung ein Widerstand. Um die zur Überwindung desseschen erforderliche Druckhöhe zu bestimmen, kann die Gl. 255) S. 166 benutzt werden, wenn darin die Wassersäule von der Höhe h_1 ersett wird durch eine Gassäule von demselben Gewichte, also, wenn mit γ das Gewicht von 1 cbm

Sas bezeichnet wird, von der Höhe $\frac{1000}{\gamma}$ h,

für atmosphärische Luft ist:

$$\gamma = 1,293$$

" Leuchtgas

$$\gamma = 0.52$$

Der Druckböhenverlust in Meter Wassersause beträgt baber nach Ginssetzung bieser Werte in Gl. 255):

für atmosphärische Luft:
$$\mathbf{h}_1 = 0.000031 \, \frac{\mathbf{l}}{\mathbf{d}} \, \frac{\mathbf{v}^2}{2\,\mathbf{g}} \, \dots \, 302)$$

für Leuchtgaß:
$$\mathbf{h_i} = 0.0000125 \, \frac{\mathbf{l}}{\mathbf{d}} \, \frac{\mathbf{v^2}}{\mathbf{2g}} \, \dots \, 303$$

Aufgabe 124. In einer Rohrleitung von 1000 m Länge und 15 cm Durch= meffer bewegt fich Leuchtgas mit 3 m Geschwindigkeit. Wenn der Überdruck am Anfang der Leitung 0,13 m Wassersäule beträgt, wie groß ist berselbe bann noch am Ende ber Leitung?

Auflösung. Der Berluft an Drudhohe ift nach Gl. 303):

$$h_1 = 0.0000125 \frac{1000}{0.15} \cdot \frac{3^2}{2.9.81} = 0.038 \text{ m}$$

Der Druck am Enbe ber Leitung beträgt baber:

§ 46.

Widerstand der Flüssigkeiten gegen bewegte feste Körper.

Wird ein fester Körper in einer ruhenden Flüssigkeit (wobei als Vertreter der tropfbaren Flüssigkeiten Wasser, als der der gaßförmigen Flüssigkeiten Luft angesehen werden kann) bewegt, so tritt der Bewegung ein Widerstand entsgegen. Dieser entsteht dadurch, daß der Körper die Wassers oder Luftteilchen aus dem Raume verdrängen muß, in welchen er selbst einzudringen strebt, wosdurch die Geschwindigkeit seiner Bewegung verringert wird.

Der Wiberftand ist bei mäßigen Geschwindigkeiten erfahrungsgemäß vershältnisgleich dem Quadrate der Geschwindigkeit des bewegten Körpers; er ist außerdem um so größer, je dichter die Flüssigkeit (das Mittel oder Medium) ist, d. h. je größer das Gewicht der Naumeinheit derselben ist; ferner um so größer, je größer die der Ginwirkung des Mittels ausgesetze Fläche des Körpers ist. Diese Fläche ist gleich zu setzen der Projektion des Körpers auf eine rechtwinklig zur Bewegungsrichtung stehende Gene. Dabei ist noch die Gestalt des Körpers von wesenklichem Einsluß, indem z. B. ein vorn zugespitzter oder zugeschärfter Körper (z. B. ein Schiff) sich leichter in der Flüssigkeit fortbewegt, als wenn er vorn klach oder gar hohl ist.

Danach ergibt sich für die Größe des Widerstandes der schon in § 37 S. 172 (Gl. 271) abgeleitete Ausdruck:

$$W = k \gamma F \frac{v^2}{2g} \dots \dots 304$$

in welchem y das Gewicht der Flüssseit für die Raumeinheit, F den Flächensinhalt jener Projektion des Körpers, v die Geschwindigkeit und k einen von der Form des Körpers abhängigen Ersahrungskoefstzienten bezeichnet.

Für ein in der Achsenrichtung sich bewegendes Prisma oder einen Zylinder von mäßiger Länge ist $\mathbf{k} = 4/s$.

Für einen in der Querrichtung sich bewegenden Zhlinder ist ${\bf k}={}^2/{\bf s}$, eine Kugel bei geringen Geschwindigkeiten , ${\bf k}=0.5$, ${\bf k}=0.6$

Redtenbacher gibt bei Gifenbahnzugen ben Luftwiderstand an zu:

$$W = 0.0704 \left(F + \frac{1}{4} fn \right) v^2 \dots 3050$$

worin F die Vorderfläche der Lokomotive, f die Vorderfläche jedes der ange= hängten Wagen, n die Anzahl derfelben und v die Fahrgeschwindigkeit bedeutet.

Aufgabe 125. Mit welcher Geschwindigkeit v fallen unter Berücksichtigung bes Luftwiderstandes Hagelkörner von ${\bf r}=0.5~{
m cm}$ Halbmeffer nieder?

Auflösung. Wenn die Geschwindigkeit v eine solche Größe erreicht hat, daß ber Luftwiderstand gleich dem Gewichte des Hagelkorns ist, so findet Gleichgewicht der Kräfte statt, und das Hagelkorn wird sich nach dem Gesetze der Trägheit mit der erslangten Geschwindigkeit gleichmäßig fortbewegen.

Bezeichnet man mit γ_1 bas Gewicht von 1 cbm Eis γ , , , , 1 , Luft

fo ift nach GI. 304) gu feten:

$$\gamma_1^4/3 \, r^3 \pi = k \gamma r^2 \pi \frac{v^2}{2.9,81}$$

ober für v aufgelöst:

$$v = \sqrt{2 \cdot 9.81 \cdot \frac{4}{3} \cdot \frac{r}{k} \cdot \frac{\gamma_1}{\gamma}}$$

Sest man hierin:

,
$$\gamma_1=920$$
 ; $\gamma=1,293$; $k=0,5$; $r=0,005$ jo erhält man: $v=13,75\,$ m

Aufgabe 126. Bie groß ift ber Luftwiderstand bei einem 6 Bagen führenden Gifenbahnzuge, welcher sich mit einer Geschwindigkeit von 20 m in der Sekunde bewegt?

$$W = 0.0704 (7 + \frac{1}{4} \cdot 4 \cdot 6) 20^{2} = 366 \text{ kg}$$

Anhang.

Tabelle I. Reibungskoeffizienten.

a) Roeffizienten für bie gleitenbe Reibung.

	Zustand	Reibungskoeffizient f	
Reibende Ro rper	ber Oberflächen	der Ruhe	der Bewegung
Gu geifen			
auf Gußeisen ober Bronze	wenig fettig	0,16	0,15
Schweißeisen			
auf Schweißeisen	∫ trocken		0,44
	(wenth letting	0,13	
auf Gußeisen ober Bronze	troden	0,19	0,18
Stahl			
auf Stahl	trođen	0,15	
auf Eis	trocken	0,027	0,014
Bronze			
auf Bronze	trocken		0,2
auf Bußeisen	trocten	_	0,22
auf Schmiebeisen	wenig fettig		0,16
Ci ch e			
Fasern parallel ber	∫ trocten	0,62	0,48
auf Giche Bewegung Fafern fenkrecht zur	mit Seife geschmiert	0,44	0,16
	∫ trocten	0,54	0,34
l Bewegung	mit Wasser	0,71	0,25
Leber		į	
auf Giche	trocken	0,47	0,27
auf Gußeisen	troden	0,28	_
als Rolbenliderung *) { hartes Leber weiches Leber	geschmiert	0,12	_
weiches Leber	geschmiert	0,07	0,03

^{*)} Bei hybraulischen Pressen fand Marié ben Reibungskoeffizienten (bei gut erschaltener Schmierung): $\underbrace{f=0,0017_{min}~\text{bis}~0,005_{max}}$

und zwar entspricht der kleinere Wert einem größeren Drucke. $\mathbf{f_{min}} = 0,0017$ ergab sich bei einem Drucke von 600 Atm.

b) Roeffizienten für bie Bapfenre	eibung.
-----------------------------------	---------

Reibende Körper	•	foeffizient f 1ierung	
	auf gewöhnl. Art	ununterbrochen	
auf Gußeisen	0,10	0,054	
auf Bronze	0,08	0,05	
auf Pocholz		0,09	
Schweißeisen*)		(0,28 mit Baffer)	
auf Gugeisen ober Bronge	0,07	0,03 bis 0,05	
auf Bodholz	0,11		

^{*)} Kirchweger fand bei gut gelagerten Gisenbahnwagenachsen und bei vorzüg= licher Schmierung f = 0,01.

Anmerkung. Der Reibungstoeffizient der Ruhe ift für Zapfenreibung nahezu 10mal fo groß als ber ber Bewegung.

Tabelle II. Spezifische Gewichte. a) Feste Körper.

Bezogen auf Baffer bei 4º C. und unter 760 mm Quedfilberbrud.

Aluminium	2,5 - 2,7	Granit	2,5—3,0
Anthracit	1,3 — 1,7	Graphit	1,8-2,2
Antimon	6,6 - 6,7	Holzarten:	gran lufttroden
Asbest	2,1 - 2,8	Ahorn	0,9 0,7
Asphalt, rein	1,1	Birke	0,9 0,7
" mit Schotter geftampft	1.8 - 2.0	Buche	0,98 0,72
Bafalt	2,8 — 3,2	Buchsbaum	1,00 0,97
Blei	11,3 —11,4	Giche	1,00 0,6-0,85
Bronze	8,3 - 8,6	Giche	0,85 0,65
Gis	0,92	Fichte	0,9 0,43
Gifen, gegoffen	7,0 — 7,5	Riefer	0,9 0,6
" geschmiedet	7,6 — 7,8	Korf	- 0,24
Gifenerz	3,4 - 5,0	Pappel	0,86 0,4-0,5
Elfenbein	1,8 - 1,9	Poctholz	— 1,33
Erbe	1,4 - 2,0	Tanne	0,89 0,6
Gips, gegossen	0,97— 1,1	Holzkohle von Nabelholz	0,28-0,44
Glas, Fenster=	2,6 Mittel	" " Gichenholz	0,57
" Flint=	3,2 - 3,8	Kalt, gebrannt	2,3 -3,1
Glodenmetall	8,8	Kalkmörtel	1,6 - 1,8
Gold	18,6 —19,3	Kalkstein	2,6 —2,8



Kautschuf	0,92-0,98	Sand, feucht	1,9 — 2,0
Ries	1,8 -2,0	Sanbstein	1,9 2,7
Riefelftein	2,3 -2,7	Schiefer	2,6 — 2,7
Rofs	0,3 -0,5	Schnee	0,125
Kupfer	8,6 —9	Schwefel	1,96- 2,05
Lehm, trocken	1,52	Schwerspat	4,466
" frisch gegraben .	1,7-2,5	Silber	10,1 - 10,6
Marmor	2,5 - 2,8	Stahl	7,8 — 8,0
Mauerwerk:		Steinkohlen	1,2 - 1,5
Bruchstein	2,4 -2,46	Ton	1,8 - 2,63
Sandstein	2,05—2,12	Жаф я	0,97
Ziegel	1,47—1,7	Bement	2,7 - 3,1
Messing	8,4 - 8,7	Biegelftein	1,4 - 2,2
Bech	1,1 Mittel	3int	6,8 - 7,2
Platin	21,45	3inn	7,2 - 7,4
Porzellan	2,4 —2,5	Zinnober	8,1
Quarz	2,52,8	Bucker	1,6
Sand, trocten	1.4 - 1.6		

b) Flüffige Rörper. Bezogen auf Baffer bei 4° C. und unter 760 mm Quedfilberbrud.

Alkohol	0,79	Queckfilber	13,596
Bier	1,023—1,034	Salpeterfäure	1,53
Glyzerin	1,26	Salzfäure	1,192
Rochfalzlauge, gefättigt	1,21	Schwefeläther	0,733
Mild	1,02 1,04	Schwefelfaure, englische .	1,842
Öle: Leinöl	0,94	" nordhäufer	1,90
Olivenöl	0,918	Seewaffer	1,029
Müböl	0,914	Teer	1,195
Steinöl	0,80	Baffer, beftilliert	1,00
Terpentinöl	0.873	" , '	,

c) Gasformige Rörper. Bezogen auf atmosphärische Luft bei 0° und unter 760 mm Quedfilberbruct.

Atmosphärische Luft Kohlenozyb Kohlensäurc Leuchtgas	0,9674 1,5291		Sauerstoff	1,1056 0,9714 0,4686 0.0693	1,432 kg 1,256 " 0,606 " 0.0896 "
---	------------------	--	------------	--------------------------------------	--

Tabelle III a.

Sallhöhen für die Endgeschwindigkeiten von 0 bis 30 m

 $v=\text{runde 3ahl; }h=\frac{v^2}{2\,g}$

0,00 0,00000 1,45 0,10716 3,3 0,5550 11,0 6,16 0,05 0,00013 1,50 0,11468 3,4 0,5892 11,5 6,74 0,10 0,00051 1,55 0,12245 3,5 0,6244 12,0 7,33 0,15 0,00115 1,60 0,13048 3,6 0,6606 12,5 7,96 0,20 0,00204 1,65 0,13876 3,7 0,6978 13,0 8,61 0,25 0,00319 1,70 0,14730 3,8 0,7360 13,5 9,28 0,30 0,00459 1,75 0,15609 3,9 0,7752 14,0 9,98 0,33 0,00624 1,80 0,16514 4,0 0,8155 14,5 10,71 0,40 0,00816 1,85 0,17444 4,1 0,8568 15,0 11,46 0,45 0,01032 1,90 0,18400 4,2 0,8991 15,5 12,24								
0,05 0,00013 1,50 0,11468 3,4 0,5892 11,5 6,74 0,10 0,00051 1,55 0,12245 3,5 0,6244 12,0 7,33 0,15 0,00115 1,60 0,13048 3,6 0,6606 12,5 7,96 0,20 0,00204 1,65 0,13876 3,7 0,6978 13,0 8,61 0,25 0,00319 1,70 0,14730 3,8 0,7360 13,5 9,28 0,30 0,00459 1,75 0,15609 3,9 0,7752 14,0 9,98 0,35 0,00624 1,80 0,16514 4,0 0,8155 14,5 10,71 0,40 0,00816 1,85 0,17444 4,1 0,8568 15,0 11,46 0,45 0,01032 1,90 0,18400 4,2 0,8991 15,5 12,24 0,50 0,01274 1,95 0,19381 4,3 0,9424 16,0 13,04 <td< th=""><th>v =</th><th>h =</th><th>v =</th><th>h =</th><th>v =</th><th>h =</th><th>v =</th><th>h ==</th></td<>	v =	h =	v =	h =	v =	h =	v =	h ==
0,10 0,00051 1,55 0,12245 3,5 0,6244 12,0 7,33 0,15 0,00115 1,60 0,13048 3,6 0,6606 12,5 7,96 0,20 0,00204 1,65 0,13876 3,7 0,6978 13,0 8,61 0,25 0,00319 1,70 0,14730 3,8 0,7360 13,5 9,28 0,30 0,00459 1,75 0,15609 3,9 0,7752 14,0 9,98 0,35 0,00624 1,80 0,16514 4,0 0,8155 14,5 10,71 0,40 0,00816 1,85 0,17444 4,1 0,8568 15,0 11,46 0,45 0,01032 1,90 0,18400 4,2 0,8991 15,5 12,24 0,50 0,01274 1,95 0,19381 4,3 0,9424 16,0 13,04 0,55 0,01542 2,00 0,20387 4,4 0,9868 16,5 13,87 <t< td=""><td>0,00</td><td>0,00000</td><td>1,45</td><td>0,10716</td><td>3,3</td><td>0,5550</td><td>11,0</td><td>6,1672</td></t<>	0,00	0,00000	1,45	0,10716	3,3	0,5550	11,0	6,1672
0,15 0,00115 1,60 0,13048 3,6 0,6606 12,5 7,96 0,20 0,00204 1,65 0,13876 3,7 0,6978 13,0 8,61 0,25 0,00319 1,70 0,14730 3,8 0,7360 13,5 9,28 0,30 0,00459 1,75 0,15609 3,9 0,7752 14,0 9,98 0,35 0,00624 1,80 0,16514 4,0 0,8155 14,5 10,71 0,40 0,00816 1,85 0,17444 4,1 0,8568 15,0 11,46 0,45 0,01032 1,90 0,18400 4,2 0,8991 15,5 12,24 0,50 0,01274 1,95 0,19381 4,3 0,9424 16,0 13,04 0,55 0,01542 2,00 0,20387 4,4 0,9868 16,5 13,87 0,60 0,01835 2,05 0,21419 4,5 1,0321 17,0 14,72 <	0,05	0,00013	1,50	0,11468	3,4	0,5892	11,5	6,7406
0,20 0,00204 1,65 0,13876 3,7 0,6978 13,0 8,61 0,25 0,00319 1,70 0,14730 3,8 0,7360 13,5 9,28 0,30 0,00459 1,75 0,15609 3,9 0,7752 14,0 9,98 0,35 0,00624 1,80 0,16514 4,0 0,8155 14,5 10,71 0,40 0,00816 1,85 0,17444 4,1 0,8568 15,0 11,46 0,45 0,01032 1,90 0,18400 4,2 0,8991 15,5 12,24 0,50 0,01274 1,95 0,19381 4,3 0,9424 16,0 13,04 0,55 0,01542 2,00 0,20387 4,4 0,9868 16,5 13,87 0,60 0,01835 2,05 0,21419 4,5 1,0321 17,0 14,72 0,65 0,02153 2,10 0,22477 4,6 1,0785 17,5 15,60	0,10	0,00051	1,55	0,12245	3,5	0,6244	12,0	7,3394
0,25 0,00319 1,70 0,14730 3,8 0,7360 13,5 9,28 0,30 0,00459 1,75 0,15609 3,9 0,7752 14,0 9,98 0,35 0,00624 1,80 0,16514 4,0 0,8155 14,5 10,71 0,40 0,00816 1,85 0,17444 4,1 0,8568 15,0 11,46 0,45 0,01032 1,90 0,18400 4,2 0,8991 15,5 12,24 0,50 0,01274 1,95 0,19381 4,3 0,9424 16,0 13,04 0,55 0,01542 2,00 0,20387 4,4 0,9868 16,5 13,87 0,60 0,01835 2,05 0,21419 4,5 1,0321 17,0 14,72 0,65 0,02153 2,10 0,22477 4,6 1,0785 17,5 15,60 0,70 0,02498 2,15 0,23560 4,7 1,1259 18,0 16,51	0,15	0,00115	1,60	0,13048	3,6	0,6606	12,5	7,9638
0,30 0,00459 1,75 0,15609 3,9 0,7752 14,0 9,98 0,35 0,00624 1,80 0,16514 4,0 0,8155 14,5 10,71 0,40 0,00816 1,85 0,17444 4,1 0,8568 15,0 11,46 0,45 0,01032 1,90 0,18400 4,2 0,8991 15,5 12,24 0,50 0,01274 1,95 0,19381 4,3 0,9424 16,0 13,04 0,55 0,01542 2,00 0,20387 4,4 0,9868 16,5 13,87 0,60 0,01835 2,05 0,21419 4,5 1,0321 17,0 14,72 0,65 0,02153 2,10 0,22477 4,6 1,0785 17,5 15,60 0,70 0,02498 2,15 0,23560 4,7 1,1259 18,0 16,51 0,75 0,02867 2,20 0,24669 4,8 1,1743 18,5 17,44	0,20	0,00204	1,65	0,13876	3,7	0,6978	13,0	8,6137
0,35 0,00624 1,80 0,16514 4,0 0,8155 14,5 10,71 0,40 0,00816 1,85 0,17444 4,1 0,8568 15,0 11,46 0,45 0,01032 1,90 0,18400 4,2 0,8991 15,5 12,24 0,50 0,01274 1,95 0,19381 4,3 0,9424 16,0 13,04 0,55 0,01542 2,00 0,20387 4,4 0,9868 16,5 13,87 0,60 0,01835 2,05 0,21419 4,5 1,0321 17,0 14,72 0,65 0,02153 2,10 0,22477 4,6 1,0785 17,5 15,60 0,70 0,02498 2,15 0,23560 4,7 1,1259 18,0 16,51 0,75 0,02867 2,20 0,24669 4,8 1,1743 18,5 17,44 0,80 0,03262 2,25 0,25803 4,9 1,2238 19,0 18,39	0,25	0,00319	1,70	0,14730	3,8	0,7360	13,5	9,2890
0,40 0,00816 1,85 0,17444 4,1 0,8568 15,0 11,46 0,45 0,01032 1,90 0,18400 4,2 0,8991 15,5 12,24 0,50 0,01274 1,95 0,19381 4,3 0,9424 16,0 13,04 0,55 0,01542 2,00 0,20387 4,4 0,9868 16,5 13,87 0,60 0,01835 2,05 0,21419 4,5 1,0321 17,0 14,72 0,65 0,02153 2,10 0,22477 4,6 1,0785 17,5 15,60 0,70 0,02498 2,15 0,23560 4,7 1,1259 18,0 16,51 0,75 0,02867 2,20 0,24669 4,8 1,1743 18,5 17,44 0,80 0,03262 2,25 0,25803 4,9 1,2238 19,0 18,39 0,85 0,03683 2,30 0,26962 5,0 1,2742 19,5 19,38	0,30	0,00459	1,75	0,15609	3,9	0,7752	14,0	9,9898
0,45 0,01032 1,90 0,18400 4,2 0,8991 15,5 12,24 0,50 0,01274 1,95 0,19381 4,3 0,9424 16,0 13,04 0,55 0,01542 2,00 0,20387 4,4 0,9868 16,5 13,87 0,60 0,01835 2,05 0,21419 4,5 1,0321 17,0 14,72 0,65 0,02153 2,10 0,22477 4,6 1,0785 17,5 15,60 0,70 0,02498 2,15 0,23560 4,7 1,1259 18,0 16,51 0,75 0,02867 2,20 0,24669 4,8 1,1743 18,5 17,44 0,80 0,03262 2,25 0,25803 4,9 1,2238 19,0 18,39 0,85 0,03683 2,30 0,26962 5,0 1,2742 19,5 19,38 0,90 0,04128 2,35 0,28147 5,5 1,5418 20 20,38	0,35	0,00624	1,80	0,16514	4,0	0,8155	14,5	10,7161
0,50 0,01274 1,95 0,19381 4,3 0,9424 16,0 13,04 0,55 0,01542 2,00 0,20387 4,4 0,9868 16,5 13,87 0,60 0,01835 2,05 0,21419 4,5 1,0321 17,0 14,72 0,65 0,02153 2,10 0,22477 4,6 1,0785 17,5 15,60 0,70 0,02498 2,15 0,23560 4,7 1,1259 18,0 16,51 0,75 0,02867 2,20 0,24669 4,8 1,1743 18,5 17,44 0,80 0,03262 2,25 0,25803 4,9 1,2238 19,0 18,39 0,85 0,03683 2,30 0,26962 5,0 1,2742 19,5 19,38 0,90 0,04128 2,35 0,28147 5,5 1,5418 20 20,38 0,95 0,04600 2,40 0,29358 6,0 1,8349 21 22,47 <	0,40	0,00816	1,85	0,17444	4,1	0,8568	15,0	11,4679
0,55 0,01542 2,00 0,20387 4,4 0,9868 16,5 13,87 0,60 0,01835 2,05 0,21419 4,5 1,0321 17,0 14,72 0,65 0,02153 2,10 0,22477 4,6 1,0785 17,5 15,60 0,70 0,02498 2,15 0,23560 4,7 1,1259 18,0 16,51 0,75 0,02867 2,20 0,24669 4,8 1,1743 18,5 17,44 0,80 0,03262 2,25 0,25803 4,9 1,2238 19,0 18,39 0,85 0,03683 2,30 0,26962 5,0 1,2742 19,5 19,38 0,90 0,04128 2,35 0,28147 5,5 1,5418 20 20,38 0,95 0,04600 2,40 0,29358 6,0 1,8349 21 22,47 1,00 0,05097 2,45 0,30594 6,5 2,1534 22 24,66 <td< td=""><td>0,45</td><td>0,01032</td><td>1,90</td><td>0,18400</td><td>4,2</td><td>0,8991</td><td>15,5</td><td>12,2452</td></td<>	0,45	0,01032	1,90	0,18400	4,2	0,8991	15,5	12,2452
0,60 0,01835 2,05 0,21419 4,5 1,0321 17,0 14,72 0,65 0,02153 2,10 0,22477 4,6 1,0785 17,5 15,60 0,70 0,02498 2,15 0,23560 4,7 1,1259 18,0 16,51 0,75 0,02867 2,20 0,24669 4,8 1,1743 18,5 17,44 0,80 0,03262 2,25 0,25803 4,9 1,2238 19,0 18,39 0,85 0,03683 2,30 0,26962 5,0 1,2742 19,5 19,38 0,90 0,04128 2,35 0,28147 5,5 1,5418 20 20,38 0,95 0,04600 2,40 0,29358 6,0 1,8349 21 22,47 1,00 0,05097 2,45 0,30594 6,5 2,1534 22 24,66 1,05 0,05619 2,50 0,31855 7,0 2,4975 23 26,96 1	0,50	0,01274	1,95	0,19381	4,3	0,9424	16,0	13,0479
0,65 0,02153 2,10 0,22477 4,6 1,0785 17,5 15,60 0,70 0,02498 2,15 0,23560 4,7 1,1259 18,0 16,51 0,75 0,02867 2,20 0,24669 4,8 1,1743 18,5 17,44 0,80 0,03262 2,25 0,25803 4,9 1,2238 19,0 18,39 0,85 0,03683 2,30 0,26962 5,0 1,2742 19,5 19,38 0,90 0,04128 2,35 0,28147 5,5 1,5418 20 20,38 0,95 0,04600 2,40 0,29358 6,0 1,8349 21 22,47 1,00 0,05097 2,45 0,30594 6,5 2,1534 22 24,66 1,05 0,05619 2,50 0,31855 7,0 2,4975 23 26,96 1,10 0,06167 2,6 0,34455 7,5 2,8670 24 29,35 1,20	0,55	0,01542	2,00	0,20387	4,4	0,9868	16,5	13,8761
0,70 0,02498 2,15 0,23560 4,7 1,1259 18,0 16,51 0,75 0,02867 2,20 0,24669 4,8 1,1743 18,5 17,44 0,80 0,03262 2,25 0,25803 4,9 1,2238 19,0 18,39 0,85 0,03683 2,30 0,26962 5,0 1,2742 19,5 19,38 0,90 0,04128 2,35 0,28147 5,5 1,5418 20 20,38 0,95 0,04600 2,40 0,29358 6,0 1,8349 21 22,47 1,00 0,05097 2,45 0,30594 6,5 2,1534 22 24,66 1,05 0,05619 2,50 0,31855 7,0 2,4975 23 26,96 1,10 0,06167 2,6 0,34455 7,5 2,8670 24 29,35 1,20 0,07339 2,8 0,39959 8,5 3,6825 26 34,45 1,25 <td>0,60</td> <td>0,01835</td> <td>2,05</td> <td>0,21419</td> <td>4,5</td> <td>1,0321</td> <td>17,0</td> <td>14,7299</td>	0,60	0,01835	2,05	0,21419	4,5	1,0321	17,0	14,7299
0,75 0,02867 2,20 0,24669 4,8 1,1743 18,5 17,44 0,80 0,03262 2,25 0,25803 4,9 1,2238 19,0 18,39 0,85 0,03683 2,30 0,26962 5,0 1,2742 19,5 19,38 0,90 0,04128 2,35 0,28147 5,5 1,5418 20 20,38 0,95 0,04600 2,40 0,29358 6,0 1,8349 21 22,47 1,00 0,05097 2,45 0,30594 6,5 2,1534 22 24,66 1,05 0,05619 2,50 0,31855 7,0 2,4975 23 26,96 1,10 0,06167 2,6 0,34455 7,5 2,8670 24 29,35 1,15 0,06741 2,7 0,37156 8,0 3,2620 25 31,85 1,20 0,07339 2,8 0,39959 8,5 3,6825 26 34,45 1,25	0,65		2,10	0,22477	4,6	1,0785	17,5	15,6091
0,80 0,03262 2,25 0,25803 4,9 1,2238 19,0 18,39 0,85 0,03683 2,30 0,26962 5,0 1,2742 19,5 19,38 0,90 0,04128 2,35 0,28147 5,5 1,5418 20 20,38 0,95 0,04600 2,40 0,29358 6,0 1,8349 21 22,47 1,00 0,05097 2,45 0,30594 6,5 2,1534 22 24,66 1,05 0,05619 2,50 0,31855 7,0 2,4975 23 26,96 1,10 0,06167 2,6 0,34455 7,5 2,8670 24 29,35 1,15 0,06741 2,7 0,37156 8,0 3,2620 25 31,85 1,20 0,07339 2,8 0,39959 8,5 3,6825 26 34,45 1,25 0,07964 2,9 0,42864 9,0 4,1284 27 37,15 1,30	0,70	0,02498	2,15	0,23560	4,7	1,1259	18,0	16,5138
0,85 0,03683 2,30 0,26962 5,0 1,2742 19,5 19,38 0,90 0,04128 2,35 0,28147 5,5 1,5418 20 20,38 0,95 0,04600 2,40 0,29358 6,0 1,8349 21 22,47 1,00 0,05097 2,45 0,30594 6,5 2,1534 22 24,66 1,05 0,05619 2,50 0,31855 7,0 2,4975 23 26,96 1,10 0,06167 2,6 0,34455 7,5 2,8670 24 29,35 1,15 0,06741 2,7 0,37156 8,0 3,2620 25 31,85 1,20 0,07339 2,8 0,39959 8,5 3,6825 26 34,45 1,25 0,07964 2,9 0,42864 9,0 4,1284 27 37,15 1,30 0,08614 3,0 0,45872 9,5 4,5999 28 39,95	0,75	0,02867	2,20	0,24669	4,8	1,1743	18,5	17,4439
0,90 0,04128 2,35 0,28147 5,5 1,5418 20 20,38 0,95 0,04600 2,40 0,29358 6,0 1,8349 21 22,47 1,00 0,05097 2,45 0,30594 6,5 2,1534 22 24,66 1,05 0,05619 2,50 0,31855 7,0 2,4975 23 26,96 1,10 0,06167 2,6 0,34455 7,5 2,8670 24 29,35 1,15 0,06741 2,7 0,37156 8,0 3,2620 25 31,85 1,20 0,07339 2,8 0,39959 8,5 3,6825 26 34,45 1,25 0,07964 2,9 0,42864 9,0 4,1284 27 37,15 1,30 0,08614 3,0 0,45872 9,5 4,5999 28 39,95	0,80	0,03262	2,25	0,25803	4,9	1,2238	19,0	18,3996
0,95 0,04600 2,40 0,29358 6,0 1,8349 21 22,47 1,00 0,05097 2,45 0,30594 6,5 2,1534 22 24,66 1,05 0,05619 2,50 0,31855 7,0 2,4975 23 26,96 1,10 0,06167 2,6 0,34455 7,5 2,8670 24 29,35 1,15 0,06741 2,7 0,37156 8,0 3,2620 25 31,85 1,20 0,07339 2,8 0,39959 8,5 3,6825 26 34,45 1,25 0,07964 2,9 0,42864 9,0 4,1284 27 37,15 1,30 0,08614 3,0 0,45872 9,5 4,5999 28 39,95	0,85	0,03683	2,30	0,26962	5,0	1,2742	19,5	19,3807
1,00 0,05097 2,45 0,30594 6,5 2,1534 22 24,66 1,05 0,05619 2,50 0,31855 7,0 2,4975 23 26,96 1,10 0,06167 2,6 0,34455 7,5 2,8670 24 29,35 1,15 0,06741 2,7 0,37156 8,0 3,2620 25 31,85 1,20 0,07339 2,8 0,39959 8,5 3,6825 26 34,45 1,25 0,07964 2,9 0,42864 9,0 4,1284 27 37,15 1,30 0,08614 3,0 0,45872 9,5 4,5999 28 39,95	0,90	0,04128	2,35	0,28147	5,5	1,5418	20	20,3874
1,05 0,05619 2,50 0,31855 7,0 2,4975 23 26,96 1,10 0,06167 2,6 0,34455 7,5 2,8670 24 29,35 1,15 0,06741 2,7 0,37156 8,0 3,2620 25 31,85 1,20 0,07339 2,8 0,39959 8,5 3,6825 26 34,45 1,25 0,07964 2,9 0,42864 9,0 4,1284 27 37,15 1,30 0,08614 3,0 0,45872 9,5 4,5999 28 39,95	0,95	0,04600	2,40	0,29358	6,0	1,8349	21	22,4771
1,10 0,06167 2,6 0,34455 7,5 2,8670 24 29,35 1,15 0,06741 2,7 0,37156 8,0 3,2620 25 31,85 1,20 0,07339 2,8 0,39959 8,5 3,6825 26 34,45 1,25 0,07964 2,9 0,42864 9,0 4,1284 27 37,15 1,30 0,08614 3,0 0,45872 9,5 4,5999 28 39,95	1,00	0,05097	2,45	0,30594	6,5	2,1534	22 -	24,6687
1,15 0,06741 2,7 0,37156 8,0 3,2620 25 31,85 1,20 0,07339 2,8 0,39959 8,5 3,6825 26 34,45 1,25 0,07964 2,9 0,42864 9,0 4,1284 27 37,15 1,30 0,08614 3,0 0,45872 9,5 4,5999 28 39,95	1,05	0,05619	2,50	0,31855	7,0	2,4975	23	26,9623
1,20 0,07339 2,8 0,39959 8,5 3,6825 26 34,45 1,25 0,07964 2,9 0,42864 9,0 4,1284 27 37,15 1,30 0,08614 3,0 0,45872 9,5 4,5999 28 39,95	1,10	0,06167	2,6	0,34455	7,5	2,8670	24	29,3578
1,25 0,07964 2,9 0,42864 9,0 4,1284 27 37,15 1,30 0,08614 3,0 0,45872 9,5 4,5999 28 39,95	1,15	0,06741	2,7	0,37156	8,0	3,2620	25	31,8552
1,25 0,07964 2,9 0,42864 9,0 4,1284 27 37,15 1,30 0,08614 3,0 0,45872 9,5 4,5999 28 39,95	1,20	0,07339	2,8	0,39959	8,5	3,6825	26	34,4546
		0,07964	2,9	0,42864		4,1284	27	37,1560
400 4		0,08614	3,0	0,45872	9,5	4,5999	28	39,9592
	1,35	0,09289	3,1	0,48981		5,0968	29	42,8644
1,40 0,09990 3,2 0,52192 10,5 5,6193 30 45,87	1,40	0,09990	3,2	0,52192	10,5	5,6193	30	45,8716

 $h = runbe 3ahl; v = \sqrt{2gh}$

h =	v =	h =	v =	h =	v ==	h =	v =
0,00	0,0000	2,0	6,2642	5,0	9,9045	12,5	15,660
0,05	0,9905	2,1	6,4189	5,2	10,101	13,0	15,971
0,10	1,4007	2,2	6,5699	5,4	10,293	13,5	16,275
0,15	1,7155	2,3	6,7176	5,6	10,482	14,0	16,573
0,20	1,9809	2,4	6,8621	5,8	10,668	14,5	16,867
0,25	2,2147	2,5	7,0036	6,0	10,850	15,0	17,155
0,30	2,4261	2,6	7,1423	6,2	11,029	15,5	17,439
0,35	2,6205	2,7	7,2783	6,4	11,206	16,0	17,718
0,40	2,8014	2,8	7,4119	6,6	11,380	16,5	17,990
0,45	2,9714	2,9	7,5431	6,8	11,551	17,0	18,263
0,50	3,1321	3,0	7,6720	7,0	11,719	17,5	18,530
0,55	3,2850	3,1	7,7988	7,2	11,886	18,0	18,793
0,60	3,4311	3,2	7,9236	7,4	12,049	18,5	19,052
0,65	3,5711	3,3	8,0465	7,6	12,211	19,0	19,308
0,70	3,7059	3,4	8,1675	7,8	12,371	19,5	19,560
0,75	3,8360	3,5	8,2867	8,0	12,528	20	19,809
0,80	3,9618	3,6	8,4043	8,2	12,684	21	20,298
0,85	4,0838	3,7	8,5202	8,4	12,838	22	20,776
0,90	4,2021	3,8	8,6346	8,6	12,990	23	21,243
0,95	4,3173	3,9	8,7475	8,8	13,140	24	21,670
1,0	4,4295	4,0	8,8589	9,0	13,288	25	22,147
1,1	4,6456	4,1	8,9690	9,2	13,435	26	22,586
1,2	4,8522	4,2	9,0777	9,4	13,580	27	23,016
1,3	5,0504	4,3	9,1851	9,6	13,724	28	23,438
1,4	5,2410	4,4	9,2913	9,8	13,866	29	23,854
1,5	5,4249	4,5	9,3963	10,0	14,007	30	24,261
1,6	5,6028	4,6	9,5001	10,5	14,353	32	25,057
1,7	5,7753	4,7	9,6028	11,0	14,691	34	25,828
1,8	5,9427	4,8	9,7044	11,5	15,021	36	26,577
1,9	6,1056	4,9	9,8050	12,0	15,344	38	27,305
				·			

Tabene IV. Trigonometrifche Bahlen.

			He IV. C	rigonome		,		_
Grab				Sinus				Grab
න	0′	10'	20′	30'	40'	50'	60,	න
0	0,00000	0,00291	0,00582	0,00873	0,01164	0,01454	0,01745	89
1	0,01745	0,02036	0,02327	0,02618	0,02908	0,03199	0,03490	88
2	0,03490	0,03781	0,04071	0,04362	0,04653	0,04943	0,05234	87
3	0,05234	0,05524	0,05814	0,06105	0,06395	0,06685	0,06976	86
4	0,06976	0,07266	0,07556	0,07846	0,08136	0,08426	0,08716	85
5	0,08716	0,09005	0,09295	0,09585	0,09874	0,10164	0,10453	84
6	0,10453	0,10742	0,11031	0,11320	0,11609	0,11898	0,12187	83
7	0,12187	0,12476	0,12764	0,13053	0,13341	0,13629	0,13917	82
8	0,13917	0,14205	0,14493	0,14781	0,15069	0,15356	0,15643	82
9	0,15643	0,15931	0,16218	0,16505	0,16792	0,17078	0,17365	83
10	0,17365	0,17651	0,17937	0,18224	0,18509	0,18795	0,19081	79
11	0,19081	0,19366	0,19625	0,19937	0,20222	0,20507	0,20791	78
12	0,20791	0,21076	0,21360	0,21644	0,21928	0,22212	0,22495	77
13	0,22495	0,22778	0,23062	0,23345	0,23627	0,23910	0,24192	76
14	0,24192	0,24474	0,24756	0,25038	0,25320	0,25601	0,25882	75
15	0,25882	0,26163	0,26443	0,26724	0,27004	0,27284	0,27564	74
16	0,27564	0,27843	0,28123	0,28402	0,28680	0,28959	0,29237	73
17	0,29237	0,29515	0,29793	0,30071	0,30348	0,30625	0,30902	72
18	0,30902	0,31178	0,31454	0,31730	0,32006	0,32282	0,32557	71
19	0,32557	0,32832	0,33106	0,33381	0,33655	0,33929	0,34202	7 1
20	0,34202	0,34475	0,34748	0,35021	0,35293	0,35565	0,35837	68
21	0,35837	0,36108	0,36379	0,36650	0,36921	0,37191	0,37461	68
22	0,37461	0,37730	0,37999	0,38268	0,38537	0,38805	0,39073	67
23	0,39073	0,39341	0,39608	0,39875	0,40141	0,40408	0,40674	66
24	0,40674	0,40939	0,41204	0,41469	0,41734	0,41998	0,42262	65
25	0,42262	0,42525	0,42788	0,43051	0,43313	0,43575	0,43837	64
26	0,43837	0,44098	0,44359	0,44620	0,44880	0,45140	0,45399	63
27	0,45399	0,45658	0,45917	0,46175	0,46433	0,46690	0,46947	62
28	0,46947	0,47204	0,47460	0,47716	0,47971	0,48226	0,48481	61
29	0,48481	0,48735	0,48989	0,49242	0,49495	0,49748	0,50000	6
31 32 33	0,50000 0,51504 0,52992 0,54464	0,50252 0,51753 0,53238 0,54708	0,50503 0,52002 0,53484 0,54951	0,50754 0,52250 0,53730 0,55194	0,51004 0,52498 0,53975 0,55436	0,51254 0,52745 0,54220 0,55678	0,51504 0,52992 0,54464 0,55919	59 58 57 56
34	0,55919	0,56160	0,56401	0,56641	0,56880	0,57119	0,57358	55
35	0,57358	0,57596	0,57833	0,58070	0,58307	0,58543	0,58779	54
36	0,58779	0,59014	0,59248	0,59482	0,59716	0,59949	0,60182	53
37	0,60182	0,60414	0,60645	0,60876	0,61107	0.61337	0,61566	52
38	0,61566	0,61795	0,62024	0,62251	0,62479	0,62706	0,62932	51
39	0,62932	0,63158	0,63383	0,63608	0,63832	0,64056	0,64279	5
41 42 43	0,64279 0,65606 0,66913 0,68200	0,64501 0,65825 0,67129 0,68412	0,64723 0,66044 0,67344 0,68624	0,64945 0,66262 0,67559 0,68835	0,65166 0,66480 0,67773 0,69046	0,65386 0,66697 0,67987 0,69256	0,65606 0,66913 0,68200 0,69466	49 48 47 46
44	0,69466	0,69675	0,69883	0,70091	0,70298	0,70505	0,70711	4

Cosinus

<u>-</u>	Cosinus											
Grad	0′	10′	20'	30'	40'	50'	60'	Grab				
0	1,00000	1,00000	0,99998	0,99996	0,99993	0,99989	0,99985	89				
1	0,99985	0,99979	0,99973	0,99966	0,99958	0,99949	0,99939	88				
2	0,99939	0,99929	0,99917	0,99905	0,99892	0,99878	0,99863	87				
3	0,99863	0,99847	0,99831	0,99813	0,99795	0,99776	0,99756	86				
4	0,99756	0,99736	0,99714	0,99692	0,99668	0,99644	0,99619	85				
5	0,99619	0,99594	0,99567	0,99540	0,99511	0,99482	0,99452	84				
6	0,99452	0,99421	0,99390	0,99357	0,99324	0,99290	0,99255	83				
7	0,99255	0,99219	0,99182	0,99144	0,99106	0,99067	0,99027	82				
8	0,99027	0,98986	0,98944	0,98902	0,98858	0,98814	0,98769	81				
9	0,98769	0,98723	0,98676	0,98629	0,98580	0,98531	0,98481	80				
10	0,98481	0,98430	0,98378	0,98325	0,98272	0,98218	0,98163	79				
11	0,98163	0,98107	0,98050	0,97992	0,97934	0,97875	0,97815	78				
12	0,97815	0,97754	0,97692	0,97630	0,97566	0,97502	0,97437	77				
13	0,97437	0,97371	0,97304	0,97237	0,97169	0,97100	0,97030	76				
14	0,97030	0,96959	0,96887	0,96815	0,96742	0,96667	0,96593	75				
15	0,96593	0,96517	0,96440	0,96363	0,96285	0,96206	0,96126	74				
16	0,96126	0,96046	0,95964	0,95882	0,95799	0,95715	0,95630	73				
17	0,95630	0,95545	0,95459	0,95372	0,95284	0,95195	0,95106	72				
18	0,95106	0,95015	0,94924	0,94832	0,94740	0,94646	0,94552	71				
19	0,94552	0,94457	0,94361	0,94264	0,94167	0,94068	0,93969	70				
20	0,93969	0,93869	0,93769	0,93667	0,93565	0,93462	0,93358	69				
21	0,93358	0,93253	0,93148	0,93042	0,92935	0,92827	0,92718	68				
22	0,92718	0,92609	0,92499	0,92388	0,92276	0,92164	0,92050	67				
23	0,92050	0,91936	0,91822	0,91706	0,91590	0,91472	0,91355	66				
24	0,91355	0,91236	0,91116	0,90996	0,90875	0,90753	0,90631	65				
25	0,90631	0,90507	0,90383	0,90259	0 90133	0,90007	0,89879	64				
26	0,89879	0,89752	0,89623	0,89493	0,89363	0,89232	0,89101	63				
27	0,89101	0,88968	0,88835	0,88701	0,88566	0,88431	0,88295	62				
28	0,88295	0,88158	0,88020	0,87882	0,87743	0,87603	0,87462	61				
29	0,87462	0,87321	0,87178	0,87036	0,86892	0,86748	0,86603	60				
30	0,86603	0,86457	0,86310	0,86163	0,86015	0,85866	0,85717	59				
31	0,85717	0,85567	0,85416	0,85264	0,85112	0,84959	0,84805	58				
32	0,84805	0,84650	0,84495	0,84339	0,84182	0,84025	0,83867	57				
33	0,83867	0,83708	0,83549	0,83389	0,83228	0,83066	0,82904	56				
34	0,82904	0,82741	0,82577	0,82413	0,82248	0,82082	0,81915	55				
35	0,81915	0,81748	0,81580	0,81412	0,81242	0,81072	0,80902	54				
36	0,80902	0,80730	0,80558	0,80386	0,80212	0,80038	0,79864	53				
37	0,79864	0,79688	0,79512	0,79335	0,79158	0,78980	0,78801	52				
38	0,78801	0,78622	0,78442	0,78261	0,78079	0,77897	0,77715	51				
39	0,77715	0,77531	0,77347	0,77162	0,76977	0,76791	0,76604	50				
40	0,76604	0,76417	0,76229	0,76041	0,75851	0,75661	0,75471	49				
41	0,75471	0,75280	0,75088	0,74896	0,74703	0,74509	0,74314	48				
42	0,74314	0,74120	0,73924	0,73728	0,73531	0,73333	0,73135	47				
43	0,73135	0,72937	0,72737	0,72537	0,72337	0,72136	0,71934	46				
44	0,71934	0,71732	0,71529	0,71325	0,71121	0,70916	0,70711	45				
	60'	50'	40'	30′	20'	10'	0'					

Sinus

Grab	Tangens											
	0'	10'	20'	30'	40'	50'	60'	Grah				
0	0,00000	0,00291	0,00582	0,00873	0,01164	0,01455	0,01746	8				
1	0,01746	0,02036	0,02328	0,02619	0,02910	0,03201	0,03492	8				
2	0,03492	0,03783	0,04075	0,04366	0,04658	0,04949	0,05241	8				
3	0,05241	0,05533	0,05824	0,06116	0,06408	0,06700	0,06993	8				
4	0,06993	0,07285	0,07578	0,07870	0,08163	0,08456	0,08749	8				
5	0,08749	0,09042	0,09335	0,09629	0,09923	0,10216	0,10510	8				
6	0,10510	0,10805	0,11099	0,11394	0,11688	0,11983	0,12278	8				
7	0,12278	0,12574	0,12869	0,13165	0,13461	0,13758	0,14054	8				
8	0,14054	0,14351	0,14648	0,14945	0,15243	0,15540	0,15838	8				
9	0,15838	0,16137	0,16435	0,16734	0,17033	0,17333	0,17633	8				
10	0,17633	0,17933	0,18233	0,18534	0,18835	0,19136	0,19438	7				
11	0,19438	0,19740	0,20042	0,20345	0,20648	0.20952	0,21256	7				
12	0,21256	0,21560	0.21864	0,22169	0,22475	0,22781	0,23087	7				
13	0,23087	0,23393	0,23700	0,24008	0,24316	0,24624	0,24933	7				
14	0,24933	0,25242	0,25552	0,25862	0,26172	0,26483	0,26795	7				
15	0,26795	0,27107	0,27419	0,27732	0,28046	0,28360	0,28675	7				
16	0,28675	0,28990	0,29305	0,29621	0,29938	0,30255	0,30573	7				
17	0,30573	0,30891	0,31210	0,31530	0,31850	0,32171	0,32492	7777				
18	0,32492	0,32814	0,33136	0,33460	0,33783	0,34108	0,34433					
19	0,34433	0,34758	0,35085	0,35412	0,35740	0,36068	0,36397					
20	0,36397	0,36727	0,37057	0,37388	0,37720	0,38053	0,38386	6 6 6				
21	0,38386	0,38721	0,39055	0,39391	0,39727	0,40065	0,40403					
22	0,40403	0,40741	0,41081	0,41421	0,41763	0,42105	0,42447					
23	0,42447	0,42791	0,43136	0,43481	0,43828	0,44175	0,44523					
24	0,44523	0,44872	0,45222	0,45573	0,45924	0,46277	0,46631	6 6				
25	0,46631	0,46985	0,47341	0,47698	0,48055	0,48414	0,48773					
26	0,48773	0,49134	0,49495	0,49858	0,50222	0,50587	0,50953					
27	0,50953	0,51319	0,51688	0,52057	0,52427	0,52798	0,53171	6				
28	0,53171	0,53545	0,53920	0,54296	0,54673	0,55051	0,55431					
29	0,55431	0,55812	0,56194	0,56577	0,56962	0,57348	0,57735					
30	0,57735	0,58124	0,58513	0,58905	0,59297	0,59691	0,60086	5555				
31	0,60086	0,60483	0,60881	0,61280	0,61681	0,62083	0,62487					
32	0,62487	0,62892	0,63299	0,63707	0,64117	0,64528	0,64941					
33	0,64941	0,65355	0,65771	0,66189	0,66608	0,67028	0,67451					
34	0,67451	0,67875	0,68301	0,68728	0,69157	0,69588	0,70021	5 5 5				
35	0,70021	0,70455	0,70891	0,71329	0,71769	0,72211	0,72654					
36	0,72654	0,73100	0,73547	0,73996	0,74447	0,74900	0,75355					
37	0,75355	0,75812	0,76272	0,76733	0,77196	0,77661	0,78129	5 5				
38	0,78129	0,78598	0,79070	0,79544	0,80020	0,80498	0,80978					
39	0,80978	0,81461	0,81946	0,82434	0,82923	0,83415	0,83910					
40	0,83910	0,84407	0,84906	0,85408	0,85912	0,86419	0,86929	4 4				
41	0,86929	0,87441	0,87955	0,88473	0,88992	0,89515	0,90040					
42	0,90040	0,90569	0,91099	0,91633	0,92170	0,92709	0,93252					
43	0,93252	0,93797	0,94345	0,94896	0,95451	0,96008	0,96569					
44	0,96569	0,97133	0,97700	0,98270	0,98843	0,99420	1,00000	4				
	60'	50′	40'	30'	20'	10'	0'					

Cotangens



				•									
Grad		Cotangens											
නි	0'	10'	20′	30'	40'	50'	60′	Grad					
0 1 2 3	57,28996 28,63625 19,08114	343,77371 49,10388 26,43160 18,07498	171,88540 42,96408 24,54176 17,16934	114,58865 38,18846 22,90377 16,34986	85,93979 34,36777 21,47040 15,60478	68,75009 31,24158 20,20555 14,92442	57,28996 28,63625 19,08114 14,30067	89 88 87 86					
4	14,30067	13,72674	13,19688	12,70621	12,25051	11,82617	11,43005	85					
5	11,43005	11,05943	10,71191	10,38540	10,07803	9,78817	9,51436	84					
6	9,51436	9,25530	9,00983	8,77689	8,55555	8,34496	8,14435	83					
7	8,14435	7,95302	7,77035	7,59575	7,42871	7,26873	7,11537	82					
8	7,11537	6,96823	6,82694	6,69116	6,56055	6,43484	6,31375	81					
9	6,31375	6,19703	6,08444	5,97576	5,87080	5,76937	5,67128	80					
10	5,67128	5,57638	5,48451	5,39552	5,30928	5,22566	5,14455	79					
11	5,14455	5,06584	4,98940	4,91516	4,84300	4,77286	4,70463	78					
12	4,70463	4,63825	4,57363	4,51071	4,44942	4,38969	4,33148	77					
13	4,33148	4,27471	4,21933	4,16530	4,11256	4,06107	4,01078	76					
14	4,01078	3,96165	3,91364	3,86671	3,82083	3,77595	3,73205	75					
15	3,73205	3,68909	3,64705	3,60588	3,56557	3,52609	3,48741	74					
16	3,48741	3,44951	3,41236	3,37594	3,34023	3,30521	3,27085	73					
17	3,27085	3,23714	3,20406	3,17159	3,13972	3,10842	3,07768	72					
18	3,07768	3,04749	3,01783	2,98869	2,96004	2,93189	2,90421	71					
19	2,90421	2,87700	2,85023	2,82391	2,79802	2,77254	2,74748	70					
20	2,74748	2,72281	2,69853	2,67462	2,65109	2,62791	2,60509	69					
21	2,60509	2,58261	2,56046	2,53865	2,51715	2,49597	2,47509	68					
22	2,47509	2,45451	2,43422	2,41421	2,39449	2,37504	2,35585	67					
23	2,35585	2,33693	2,31826	2,29984	2,28167	2,26374	2,24604	66					
24	2,24604	2,22857	2,21132	2,19430	2,17749	2,16090	2,14451	65					
25	2,14451	2,12832	2,11233	2,09654	2,08094	2,06553	2,05030	64					
26	2,05030	2,03526	2,02039	2,00569	1,99116	1,97680	1,96261	63					
27	1,96261	1,94858	1,93470	1,92098	1,90741	1,89400	1,88073	62					
28	1,88073	1,86760	1,85462	1,84177	1,82906	1,81649	1,80405	61					
29	1,80405	1,79174	1,77955	1,76749	1,75556	1,74375	1,73205	60					
30	1,73205	1,72047	1,70901	1,69766	1,68643	1,67530	1,66428	59					
31	1,66428	1,65337	1,64256	1,63185	1,62125	1,61074	1,60033	58					
32	1,60033	1,59002	1,57981	1,56969	1,55966	1,54972	1,53987	57					
33	1,53987	1,53010	1,52043	1,51084	1,50133	1,49190	1,48256	56					
34	1,48256	1,47330	1,46411	1,45501	1,44598	1,43703	1,42815	55					
35	1,42815	1,41934	1,41061	1,40195	1,39336	1,38484	1,37638	54					
36	1,37638	1,36800	1,35968	1,35142	1,34323	1,33511	1,32704	53					
37	1,32704	1,31904	1,31110	1,30323	1,29541	1,28764	1,27994	52					
38	1,27994	1,27230	1,26471	1,25717	1,24969	1,24227	1,23490	51					
39	1,23490	1,22758	1,22031	1,21310	1,20593	1,19882	1,19175	50					
40	1,19175	1,18474	1,17777	1,17085	1,16398	1,15715	1,15037	49					
41	1,15037	1,14363	1,13694	1,13029	1,12369	1,11713	1,11061	48					
42	1,11061	1,10414	1,09770	1,09131	1,08496	1,07864	1,07237	47					
43	1,07237	1,06613	1,05994	1,05378	1,04766	1,04158	1,03553	46					
44	1,03553	1,02952	1,02355	1,01761	1,01170	1,00583	1,00000	45					
	60'	50'	40'	30'	20'	10'	0′						

Tangens.

Tabelle V. Logarithmen der Bahlen 1 bis 1200.

9}r.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	Diff.
1 2	00000	04139	07918	11394	14613	17609	20412	23045	25527	27875	2228
	30103	32222	34242	36173	38021	39794	41497	43136	44716	46240	1472
3 4	47712	49136	50515	51851 63347	53148 64345	54407	55630	56820 67210	57978 68124	59106	1100
5	60206 69897	61278	62325 71600	72428	73239	65321 74036	66276 74819	75587	76343	69020 77085	877 730
6	77815	78533	79239	79934	80618	81291	81954	82607	83251	83885	625
7	84510	85126	85733	86332	86923	87506	88081	88649	80209	89763	546
8	90309	90849	91381	91908	92428	92942	93450	93952	94448	94939	485
9	95424	95904	96379	96848	97313	97772	98227	98677	99123	99564	436
10	00000	00432	00860	01284	01703	02119	02531	02938	03342	03743	396
11	04139	04532	04922	05308	05690 09342	06070	06446	06819	07188	07555	363
12	07918	08279	08636	08991		09691	10037	10380	10721	11059	335
13	11394	11727	12057	12385	12710	13033	13354	13672	13988	14301	312
14	14613	14922	15229	15534	15836		16435	16732	17026	17319	290
15	17609	17898	18184	18469	18752	19033	19312	19590	19866	20140	272
16 17	20412	20683	20952	21219 23805	21484 24055	21748 24304	22011 24551	22272	22531 25042	22789 25285	256 242
18	25527	25768	26007	26245	26482	26717	26951	27184	27416	27646	229
19	27875	28103	28330	28556	28780	29003	29226	29447	29667	29885	218
20	30103	30320	30535	30750	30963	31175	31387	31597	31806	32015	207
$\frac{21}{22}$	32222 34242	32428 34439	32634	32838	33041 35025	33244 35218	33445 35411	33646 35603	33846 35793	34044 35984	198 189
23	36173	36361	36549	36736	36922	37107	37291	37475	37658	37840	181
24	38021	38202	38382	38561	38739	38917	39094	39270	39445	39620	174
25 26	39794	39967	40140	40312	40483	40654	40824	40993	41162	41330	167
27	41497	41664	41830	41996	42160	42325	42488	42651	42813	42975	161
	43136	43297	43457	43616	43775	43933	44091	44248	44404	44560	156
28	44716	44871	45025	45179	45332	45484	45637	45788	45939	46090	150
29	46240	46389	46538	46687	46835	46982	47129	47276	47422	47567	145
30	47712	47857	48001	48144	48287	48430	48572	48714	48855	48996	140
31	49136	49276	49415	49554	49693	49831	49969		50243	50379	136
32	50515	50651	50786	50920	51055	51188	51322	50106 51455	51587	51720	132
33	51851	51983	52114	52244	52375	52504	52634	52763	52892	53020	128
34	53148	53275	53403	53529	53656	53782	53908	54033	54158	54283	124
35	54407	54531	54654	54777	54900	55023	55145	55267	55388	55509	121
36	55630	55751	55871	55991	56110	56229	56348	56467	56585	56703	117
37	56820	56937	57054	57171	57287	57403	57519	57634	57749	57864	114
38	57978	58092	58206	58320	58433	58546	58659	58771	58883	58995	111
39	59106	59218	59329	59439	59550	59660	59770	59879	59988	60097	109
40	60206	60314	60423	60531	60638	60746	60853	60959	61066	61172	106
41	61278	61384	61490	61595	61700	61805	61909	62014	62118	62221	104
42	62325	62428	62531	62634	62737	62839	62941	63043	63144	63246	104
43	63347	63448	63548	63649	63749	63849	63949	64048	64147	64246	99
44	64345	64444	64542	64640	64738	64836	64933	65031	65128	65225	97
Mr.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	Diff.

Nr.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	Diff.
45	65321	65418	65514	65610	65706	65801	65896	65992	66087	66181	95
46	66276	66370	66464	66558	66652	66745	66839	66932	67025	67117	93
47	67210	67302	67394	67486	67578	67669	67761	67852	67943	68034	90
48	68124	68215	68305	68395	68485	68574	68664	68753	68842	68931	89
49	69020	69108	69197	69285	69373	69461	69548	69636	69723	69810	87
50	69897	69984	70070	70157	70243	70329	70415	70501	70586	70672	86
51	70757	70842	70927	71012	71096	71181	71265	71349	71433	71517	84
52	71600	71684	71767	71850	71933	72016	72099	72181	72263	72346	83
53	72428	72509	72591	72673	72754	72835	72916	72997	73078	73159	81
54	73239	73320	73400	73480	73560	73640	73719	73799	73878	73957	80
55	74036	74115	74194	74273	74351	74429	74507	74586	74663	74741	78
56	74819	74896	74974	75051	75128	75205	75282	75358	75435	75511	77
57	75587	75664	75740	75815	75891	75967	76042	76118	76193	76268	76
58	76343	76418	76492	76567	76641	76716	76790	76864	76938	77012	74
59	77085	77159	77232	77305	77379	77452	77525	77597	77670	77743	73
60	77815	77887	77960	78032	78104	78176	78247	78319	78390	78462	72
61	78533	78604	78675	78746	78817	78888	78958	79029	79099	79169	71
62	79239	79309	79379	79449	79518	79588	79657	79727	79796	79865	69
63	79934	80003	80072	80140	80209	80277	80346	80414	80482	80550	68
64	80618	80686	80754	80821	80889	80956	81023	81090	81158	81224	67
65	81291	81358	81425	81491	81558	81624	81690	81757	81823	81889	66
66	81954	82020	82086	82151	82217	82282	82347	82413	82478	82543	65
67	82607	82672	82737	82802	82866	82930	82995	83059	83123	83187	64
68	83251	83315	83378	83442	83506	83569	83632	83696	83759	83822	63
69	83885	83948	84011	84073	48136	84198	84261	84323	84386	84448	63
70	84510	84572	84634	84696	84757	84819	84880	84942	85003	85065	62
71	85126	85187	85248	85309	85370	85431	85491	85552	85612	85673	61
72	85733	85794	85854	85914	85974	86034	86094	86153	86213	86273	60
73	86332	86392	86451	86510	86570	86629	86688	86747	86806	86864	59
74	86923	86982	87040	87099	87157	87216	87274	87332	87390	87448	58
75	87506	87564	87622	87679	87737	87795	87852	87910	87967	88024	58
76	88081	88138	88195	88252	88309	88366	88423	88480	88536	88593	57
77	88649	88705	88762	88818	88874	88930	88986	89042	89098	89154	56
78	89209	89265	89321	89376	89432	89487	89542	89597	89653	89708	55
79	89763	89818	89873	89927	89982	90037	90091	90146	90200	90255	55
80	90309	90363	90417	90472	90526	90580	90634	90687	90741	90795	54
81	90849	90902	90956	91009	91062	91116	91169	91222	91275	91328	53
82	91381	91434	91487	91540	91593	91645	91698	91751	91803	91855	52
83	91908	91960	92012	92065	92117	92169	92221	92273	92324	92376	52
84	92428	92480	92531	92583	92634	92686	92737	92788	92840	92891	51
85	92942	92993	93044	93095	93146	93197	93247	93298	93349	93399	51
86	93450	93500	93551	93601	93651	93702	93752	93802	93852	93902	50
87	93952	94002	94052	94101	94151	94201	94250	94300	49349	94399	50
88	94448	94498	94547	94596	94645	94694	94743	94792	94841	94890	49
89	94939	94988	95036	95085	95134	95182	95231	95279	95328	95376	49
90	95424	95472	95521	95569	95617	95665	95713	95761	95809	95856	48
91	95904	95952	95999	96047	96095	96142	96190	96237	96284	96332	47
92	96379	96426	96473	96520	96567	96614	96661	96708	96755	96802	47
93	96848	96895	96942	96988	97035	97081	97128	97174	97220	97267	46
94	97313	97359	97405	97451	97497	97543	97589	97635	97681	97727	46
Nr.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	Diff.

Nr.	0	1	. 2	3	4	5	6	7	8	9	Diff.
95	97772	97818	97864	97909	97955	98000	98046	98091	98137	98182	45
96	98227	98272	98318	98363	98408	98453	98498	98543	98588	98632	45
97	98677	98722	98767	98811	98856	98900	98945	98989	99034	99078	45
98	99123	99167	99211	99255	99300	99344	99388	99432	99476	99520	44
99	99564	99607	99651	99695	99739	99782	99826	99870	99913	99957	44
100	00000	00043	00087	00130	00173	00217	00260	00303	00346	00389	43
101	00432	00475	00518	00561	00604	00647	00689	00732	00775	00817	43
102	00860	00903	00945	00988	01030	01072	01115	01157	01199	01242	42
103	01284	01326	01368	01410	01452	01494	01536	01578	01620	01662	42
104	01703	01745	01787	01828	01870	01912	01953	01995	02036	02078	42
105	02119	02160	02202	02243	02284	02325	02366	02407	02449	02490	41
106	02531	02572	02612	02653	02694	02735	02776	02816	02857	02898	41
107	02938	02979	03019	03060	03100	03141	03181	03222	03262	03302	41
108	03342	03383	03423	03463	03503	03543	03583	03623	03663	03703	40
109	03743	03782	03822	03862	03902	03941	03981	04021	04060	04100	40
110	04139	04179	04218	04258	04297	04336	04376	04415	04454	04493	39
111	04532	04571	04610	04650	04689	04727	04766	04805	04844	04883	39
112	04922	04961	04999	05038	05077	05115	05154	05192	05231	05269	39
113	05308	05346	05385	05423	05461	05500	05538	05576	05614	05652	38
114	05690	05729	05767	05805	05843	05881	05918	05956	05994	06032	38
115	06070	06108	06145	06183	06221	06258	06296	06333	06371	06408	38
116	06446	06483	06521	06558	06595	06633	06670	06707	06744	06781	37
117	06819	06856	06893	06930	06967	07004	07041	07078	07115	07151	37
118	07188	07225	07262	07298	07335	07372	07408	07445	07482	07518	37
119	07555	07591	07628	07664	07700	07737	07773	07809	07846	07882	36
Nr.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	Diff.

Die graphische Statik.

Elementares Tehrbuch für den Schul- und Selbstunkerricht sowie zum Gebrauch in der Praxis bearbeitet von

R. Tauenstein.

Achte Auflage. Mit 285 Abbilbungen. Preis geheftet 5 M. 40 Bf. In Leinwand gebunden 6 Mark.

Die Festigkeitslehre.

Glementares Tehrbuch für den Schul- und Selbstunterricht sowie zum Gebrauch in der Praxis bearbeitet von

R. Tauenstein.

Achte Auflage. Mit 123 Abbilbungen. Preis geheftet 4 M. 40 Pf. In Leinwand gebunden 5 Mark.

Die Mechanik.

Elementares Tehrbuch für den Schul- und Selbstunterricht sowie zum Gebrauch in der Praxis bearbeitet von

R. Tauenstein.

Sechste Auflage. Mit 215 Abbilbungen. Preis geheftet 4 M. 40 Bf. In Leinwand gebunden 5 Mark.

Die Eisenkonstruktionen

des einfachen Sochbaues.

Hür den Schul- und Selbstunterricht sowie zum Gebrauch in der Praxis

R. Tauenstein.

Erster Teil:

Material und Konstruktionselemente.

Dritte Auflage. Mit 201 Abbilbungen.

Breis geheftet 3 Mart. In Leinwand gebunden 3 M. 60 Bf.

Iweiter Ceil:

Anwendung und Ausführung der Konstruktionen.

Dritte Auflage. Mit 362 Abbilbungen.

Breis geheftet 4 M. 40 Bf. In Leinwand gebunden 5 Mark.

- Bu beziehen durch die meisten Buchhandlungen. -

Uhlands Kalender

fiir

MASCHINEN-INGENIEURE

Unter Mitwirkung bewährter Ingenieure

herausgegeben von

Wilhelm Heinrich Uhland,

Zivil-Ingenieur und Patentanwalt in Leipzig.

Erscheint seit 1875 alljährlich im Herbst mit gegen 1000 Abbildungen.

In zwei Teilen:

Erster Teil: Taschenbuch.

Zweiter Teil: Für den Konstruktionstisch.

Preis:

In Leinenband 3 Mark, in Lederband 4 Mark, in Brieftaschenlederband 5 Mark.

Uhlands Kalender für Maschinen-Ingenieure erfreut sich einer von Jahr zu Jahr wachsenden Beliebtheit und zunehmenden Verbreitung. Redaktion und Verlag sind unablässig bemüht, in jedem neu erscheinenden Jahrgang den neuesten Stand der maschinentechnischen Wissenschaften wiederzugeben. Auf diese Weise ist aus dem Kalender allmählich ein unentbehrliches Vademekum geworden, gleich wertvoll als Unterrichtsmittel wie zum Gebrauch in der Praxis.

Zu beziehen durch die meisten Buchhandlungen.



Handbuch

See

Malchinentechnikers

Bernoullis Vademekum des Mechanikers
Dreiundzwanzigste Auflage.

Nachschlagebuch für Techniker, Bewerbetreibende und technische Lehranstalten.

Neu bearbeitet von

Beinrich Berg,

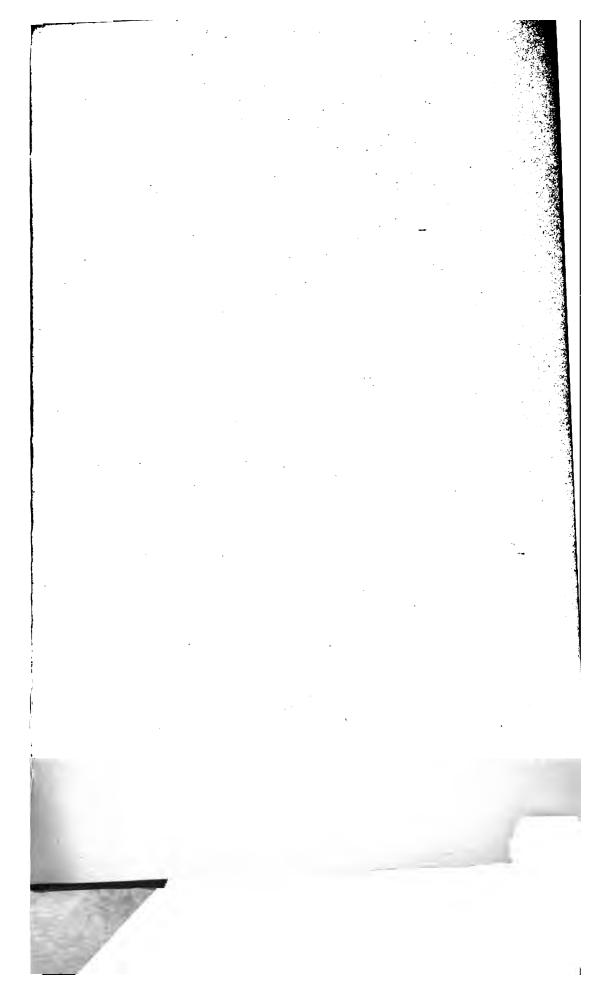
Professor an der Technischen Hochschule in Stuttgart.

Mit zahlreichen Abbildungen. In Ceinwand gebunden 6 Mark.

Die Entwickelung, welche die Maschinenindustrie seit Ersicheinen der letzen Auflage von "Bernoullis Bademekum" genommen hat, ist durch großartige Fortschritte auf dem Gebiet der Wärmekrast = maschinen gekennzeichnet. Dementsprechend haben in der 23. Auflage die Kapitel "Gaskrastmaschinen" und "Dampsturbinen" wesentliche Erweiterung ersahren.

Ein Kapitel über "Lasthebemaschinen" wurde neu aufgenommen. Die Abschnitte der Mechanik, der Wärme, der Elastizität und Festigkeit der Materialien 2c. erscheinen mannigkach ergänzt.

____ Zu beziehen durch die meisten Buchhandlungen.



89080440407

B89080440407A

